



Class Off 53/

Book\_//45

Copyright N°\_\_\_\_

COPYRIGHT DEPOSIT.









## NUEVA

# TRIGONOMETRÍA

## PLANA Y ESFÉRICA

POR

## WEBSTER WELLS, S.B.

PROFESOR DE MATEMÁTICAS DEL INSTITUTO TECNOLÓGICO DE MASSACHUSETTS

TRADUCIDA DEL INGLÉS POR

E. PEREDA

CAPITÁN DE INFANTERÍA

D. C. HEATH & CÍA., EDITORES

BOSTON NUEVA YORK CHICAGO LONDRES

Q N 45

Copyright, 1917, by
D. C. HEATH & COMPANY

All rights reserved

Entered at Stationers' Hall, London

1 g 7



Es propiedad. Queda hecho el depósito y el correspondiente registro que ordena la ley en los EE. UU. y en la República de Méjico, como también en la Gran Bretaña, para la protección de esta obra en aquéllos, y en todos los países que firmaron el Tratado de Berna.

OCT -4 1917

©GLA473834

#### PREFACIO

En la revisión de su Trigonometría Plana y Esférica, el autor ha introducido muchas y muy importantes mejoras. Se invita la atención de los profesores, especialmente, sobre los puntos más notables de la nueva obra, que son los siguientes:

- 1. Las demostraciones de las funciones de 0°, 90°, 180° y 270°; §§ 22 al 25;
  - 2. Las demostraciones de las funciones de 120°, 135°, etc.; § 27;
- 3. El método para hallar los valores de las demás funciones trigonométricas de un ángulo cuando se conoce una cualquiera de ellas; § 28;
- 4. Las demostraciones de las funciones de (-A), y  $(90^{\circ}+A)$ , en términos de A; §§ 29 y 30;
  - 5. El método de resolución en los ejemplos de los §§ 34 y 35;
- 6. La demostración general de las fórmulas derivadas de sen (x+y) y  $\cos(x+y)$ ; § 42;
- 7. La discusión sobre los valores lineales de las funciones y su aplicación al investigar las variaciones que sufren las seis funciones principales de un ángulo cuando éste aumenta de 0° a 360°; §§ 60 y 61;
  - 8. La discusión de las ecuaciones trigonométricas; § 62;
- 9. La resolución de triángulos rectángulos por medio de Funciones Naturales; véase el ejemplo 1, pág. 60;
- 10. La discusión de los casos ambiguos en la resolución de triángulos oblicuángulos; §§ 117 a 120;
- 11. La demostración de las fórmulas para expresar los valores de x en la ecuación cúbica  $x^3-ax-b=0$ ; § 126;
- 12. La demostración geométrica de los importantes teoremas del § 133;
- 13. La demostración de las fórmulas para los triángulos esféricos rectángulos, antes que las de los triángulos esféricos oblicuángulos; véanse los Capítulos XI y XII;

- 14. La reducción a tres del número de casos que ocurren en la demostración completa de los teoremas fundamentales de los triángulos esféricos rectángulos, por la aplicación de los teoremas del § 133; véase el § 136;
- 15. La resolución de los triángulos esféricos Cuadrantales e Isósceles; §§ 149 y 150;
- 16. La discusión de los casos ambiguos en la resolución de triángulos esféricos oblicuángulos; §§ 165 y 166; especialmente las reglas dadas en las páginas 118 y 120 para la determinación del número de soluciones.

Al final del Capítulo XII se hallará una colección de fórmulas para referencias, dispuestas en forma apropiada.

El trabajo revisado contiene un número mucho mayor de ejemplos que el anterior; los cuales han sido seleccionados con gran cuidado, y con pequeñas excepciones, son nuevos.

Los resultados han sido comprobados por medio de la nueva Tabla de Logaritmos de Seis Cifras, del mismo autor, las cuales contienen además una Tabla de Funciones Naturales y una Tabla Auxiliar para Ángulos Pequeños.

WEBSTER WELLS.

Mayo de 1916.

#### NOTA DEL TRADUCTOR

Hace algún tiempo que traduje el presente libro, con el solo propósito de facilitar el estudio de las matemáticas elementales a algunos jóvenes que me honraron confiándome su preparación para ingresar en nuestra Academia Militar, y puedo confesar que obtuve de él, como esperaba, los mejores resultados.

Terminada la traducción pensé en el inmenso beneficio que recibiría la juventud estudiosa de la América Latina si tuviera a su alcance obra tan valiosa sin los inconvenientes de estar escrita en idioma distinto al nuestro, y fué entonces que me decidí a proponer al ilustre profesor Wells la publicación de mi trabajo. El resultado lo ve el lector en este libro que honra al autor por su método científico y pedagógico, y a los editores por su esmerada impresión, si bien nada vale en lo que al traductor corresponde.

No he olvidado aún los aprietos que pasábamos en la aulas universitarias cuando convencidos de la imposibilidad de asimilar las abstractas lecciones de nuestro texto de trigonometría, concentrábamos la atención en llevar a los cuadernos de notas el desarrollo completo del trabajo que realizaba nuestro ilustre profesor, para después utilizar aquel cuaderno como texto, supliendo así al nuestro que sólo llegamos a comprender cuando dábamos fin a su estudio; tal era la forma elevada, abstracta y por tanto antipedagógica, en que fué escrito; pero aquel afán en llevar a nuestros cuadernos toda la lección de un día, distraía nuestra atención y nos privaba de fijarla en los puntos capitales de aquélla, haciéndosenos así tarea ardua el estudio de la rama más hermosa y útil de las matemáticas.

Pasados aquellos tiempos vino a mis manos esta obra y nunca lamentaré bastante no haberla encontrado antes, así hubiera podido aprender más con menos esfuerzo: tal fué lo que me propuse obtener para mis discípulos al traducirla y lo que espero obtendrán los que en ella estudien.

Es esta obra digna de su autor, uno de los más prominentes entre los sabios que componen el profesorado del Instituto Tecnológico de Massachusetts, la mejor escuela de enseñanza superior de América y hasta del mundo pudiera decirse, donde acuden los graduados de las demás universidades americanas para ampliar sus conocimientos y ostentar después el honroso título de graduado allí, lo cual constituye una garantía y una consagración. En ella, como en todas las suyas, se revela el profesor Wells como un gran pedagogo, como un gran conocedor de lo que es "enseñar," y al escribirla se dispuso a servir de guía a los que se inician en el estudio de sus especialidades, se olvidó de que es un ilustre académico, se dió cuenta de que escribía para aquéllos y no para éstos, descendió de la cumbre de su sapiencia a la sima de la ignorancia y allí tomó asiento junto a los que no pueden comprender a los que sólo escriben para los que les igualan o sobrepasan en conocimientos; por ello es que su método rompe con los que generalmente encontramos en Cuba y otros países de la América Latina y con él consigue que los principiantes se inicien en este estudio sin darse cuenta. sin verse precisados a pasar a nueva lección sin haber comprendido la que le antecede.

En las páginas que siguen encontrará el lector la confirmación de lo que queda expuesto, verá que el autor a la par que sigue un método de exposición elegante, breve y práctico, conserva la teoría científica necesaria, logrando así hacer fácil este estudio que generalmente resulta árido y difícil y que a veces agota la voluntad del estudiante debido, en muchos casos, a la forma abstracta y compleja como se le presenta; en esas páginas se verá como el autor sabe colocarse en el lugar del que aprende y del que enseña. Sírvame de ejemplo un solo capítulo; veamos el II:

Comienza dicho capítulo haciendo una clara y sencilla explicación respecto al modo cómo considera esta ciencia a los ángulos, en cuanto a su magnitud ilimitada y a sus signos se refiere; explica después lo que es un sistema de ejes coordenados y enseña a situar un punto referido a ellos, y entonces, basándose en dicho sistema, hace la definición general de las funciones o líneas trigonométricas y termina enseñando cuáles signos les corresponden según sea el cuadrante que ocupen, en forma tan explícita, como no la he visto en ningún otro texto sobre la materia.

A continuación da a conocer los valores de las funciones de 0°, 90°, 180°, 270° y 360°, y por último los de 120°, 135°, 150°, etc., por un método tan claro y fácil, que nunca podrá olvidarlo quien lo aprenda.

Con igual sencillez nos enseña luego a determinar el valor de las funciones trigonométricas de un ángulo cuando se conoce el de una de ellas, explicando cuidadosamente los casos en que resultan dos soluciones, a los que une sencillas figuras que completan las ideas, finalizando con un buen grupo de ejemplos.

Después nos explica la reducción de funciones; esta parte, la más difícil de todas las de este capítulo, la que generalmente no llegan a comprender con claridad los alumnos, está expuesta de tal modo, que la inteligencia más corta llegará a compenetrarse de ella; por ese medio y con el auxilio valioso de las figuras que acompaña, las funciones de (-A),  $(90^{\circ}+A)$ ,  $(90^{\circ}-A)$  y  $(180^{\circ}-A)$  expresadas en términos de A, quedan fijas en la mente del que estudia sin hacer grandes esfuerzos.

Cierra este capítulo una abundante y seleccionada colección de ejemplos que dan práctica y aseguran las ideas expuestas.

Quizás alguien estime que no era preciso ir a buscar en idiomas extranjeros textos que nos enseñen esta rama de las Matemáticas siendo tan abundantes los que existen en el nuestro, pero como las ciencias no tienen patria, es bueno aumentar nuestro caudal con obras como ésta, que la enaltecen y que ahorran el esfuerzo inútil al que estudia y al que enseña.

E. Pereda, Capitán de Infantería.

Campamento de Columbia, Habana, Cuba, Mayo de 1916.



## CONTENIDO

	TRIGONOMETRIA PLANA	Pά	GINA
I.	Funciones Trigonométricas de Ángulos Agudos		1
II.	Funciones Trigonométricas de los Ángulos en General		7
III.	Fórmulas Generales		22
IV.	Miscelánea de Teoremas		33
v.	Logaritmos		46
	Propiedades de los Logaritmos		48
	Aplicaciones	•	53
	Ecuaciones Exponenciales		57
VI.	Resolución de Triángulos Rectángulos		60
****	Fórmulas para determinar el Área de un Triángulo Rectángulo		66
V11.	Propiedades Generales de los Triángulos		68 71
37111	Fórmulas para determinar el Área de un Triángulo Oblicuángu		
V 111.	Resolución de Triángulos Oblicuángulos		73 80
IY	Ecuaciones Cúbicas		84
121.	ECONOMES CUBICAS	•	04
	en e		
	TRIGONOMETRÍA ESFÉRICA		
X.	Principios Geométricos		87
XI.	Triángulos Esféricos Rectángulos		91
	Resolución de Triángulos Esféricos Rectángulos		96
XII.	Triángulos Esféricos Oblicuángulos		105
	Propiedades Generales de los Triángulos Esféricos		105
	Analogías de Néper	•	110
	Resolución de Triángulos Esféricos Oblicuángulos	•	<ul><li>112</li><li>121</li></ul>
	Aplicaciones	•	121
Fórmul	as: Trigonometría Plana		124
	Trigonometría Esférica		126
RESPUE	STAS		129

### CONTENIDO

TABLAS DE LOGARITMOS	
	GINA
Introducción	139
Tabla de los Logaritmos de los Números	149
TABLA DE LOS LOGARITMOS DE LOS SENOS, COSENOS, TANGENTES Y CO-	
TANGENTES	165
Tabla de los Senos, Cosenos, Tangentes y Cotangentes Naturales	211
Tabla Auxiliar para Ángulos Pequeños	227

## TRIGONOMETRÍA PLANA

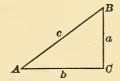
## I. FUNCIONES TRIGONOMÉTRICAS DE ÁNGULOS AGUDOS

1. La Trigonometría trata de la medida y propiedades de los ángulos y triángulos.

En la Trigonometría Plana consideraremos las figuras planas solamente.

2. Definiciones de las Funciones Trigonométricas de ángulos agudos.

Sea BAC un ángulo agudo.



Por un punto B sobre un lado AB, tracemos una perpendicular BC al otro lado, formando así el triángulo rectángulo ABC.

Tendremos entonces las siguientes definiciones aplicables a cualquiera de los ángulos agudos A o B.

En todo triángulo rectángulo:

El seno de cualquier ángulo agudo es la razón entre el lado opuesto y la hipotenusa.

El coseno es la razón entre el lado adyacente y la hipotenusa.

La tangente es la razón entre el lado opuesto y el lado adyacente.

La cotangente es la razón entre el lado adyacente y el lado opuesto.

La secante es la razón entre la hipotenusa y el lado adyacente.

La cosecante es la razón entre la hipotenusa y el lado opuesto.

Asimismo tenemos las definiciones siguientes:

El seno-verso de un ángulo es 1 menos el coseno del ángulo.

El coseno-verso es 1 menos el seno.

Las ocho razones definidas anteriormente se llaman Funciones Trigonométricas del ángulo.

Representando los lados BC, CA y AB por a, b y c, respectivamente, y empleando las abreviaturas usuales, tenemos:

$$sen A = \frac{a}{c}$$

$$tg A = \frac{a}{b}$$

$$sec A = \frac{c}{b}$$

$$sen-verso A = 1 - \frac{b}{c}$$

$$cos A = \frac{b}{c}$$

$$sen A = \frac{b}{a}$$

$$cos A = \frac{c}{a}$$

$$sen-verso A = 1 - \frac{a}{c}$$

$$sen B = \frac{b}{c}$$

$$tg B = \frac{b}{a}$$

$$sec B = \frac{c}{a}$$

$$sen-verso B = 1 - \frac{a}{c}$$

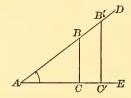
$$cos B = \frac{a}{c}$$

$$cos B = \frac{a}{c}$$

$$cos B = \frac{a}{b}$$

$$cos B = \frac{c}{b}$$

3. Es de importancia observar que los valores de las funciones trigonométricas dependen solamente de la magnitud del ángulo, y son completamente independientes de la longitud de los lados del triángulo rectángulo que le contiene.



Sean B y B' dos puntos cualesquiera sobre el lado AD del ángulo DAE, y tracemos por ellos BC y B'C' perpendiculares a AE.

Por la definición del § 2, tenemos:

$$\operatorname{sen} A = \frac{BC}{AB}$$
,  $\operatorname{y} \operatorname{sen} A = \frac{B'C'}{AB'}$ .

Pero como los triángulos rectángulos ABC y AB'C' son semejantes, sus lados homólogos son proporcionales; de donde:

$$\frac{BC}{AB} = \frac{B'C'}{AB'}.$$

Que nos dice que los dos valores obtenidos para sen A son iguales.

4. Por el § 2 tenemos:

$$\operatorname{sen} A = \frac{a}{c}, \cos A = \frac{b}{c}, \operatorname{sen} B = \frac{b}{c}, \operatorname{y} \cos B = \frac{a}{c}$$

De donde,  $a = c \operatorname{sen} A = c \operatorname{cos} B$ ,  $y b = c \operatorname{sen} B = c \operatorname{cos} A$ .

Esto es, en cualquier triángulo rectángulo, un cateto es igual a la hipotenusa multiplicada por el seno del ángulo opuesto o por el coseno del ángulo adyacente.

De igual modo, 
$$\operatorname{tg} A = \frac{a}{b}$$
,  $\cot A = \frac{b}{a}$ ,  $\operatorname{tg} B = \frac{b}{a}$ ,  $\operatorname{y} \cot B = \frac{a}{b}$ .  
De donde,  $a = b \operatorname{tg} A = b \cot B$ ,  $\operatorname{y} b = a \operatorname{tg} B = a \cot A$ .

Esto es, en cualquier triángulo rectángulo, un cateto es igual al otro cateto multiplicado por la tangente del ángulo opuesto o por la cotangente del ángulo adyacente.

#### 5. Por el § 2 tenemos:

$$sen A = \frac{a}{c} = \cos B.$$

$$sec A = \frac{c}{b} = \csc B.$$

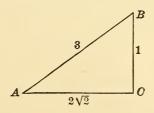
$$tg A = \frac{a}{b} = \cot B.$$

$$sen-verso A = 1 - \frac{b}{c} = \cos verso B.$$

Como B es complemento de A, estos resultados pueden enunciarse del modo siguiente:

El seno, tangente, secante y seno-verso de un ángulo agudo son respectivamente, el coseno, cotangente, cosecante y coseno-verso de su ángulo complementario.

- 6. Hallar los valores de las otras siete funciones trigonométricas de un ángulo agudo, cuando se conoce el de una de ellas.
  - 1. Dado  $\csc A = 3$ , hallar los valores de las demás funciones de A.



Podemos escribir la ecuación  $\csc A = \frac{3}{1}$ .

Puesto que la cosecante es la razón entre la hipotenusa y el lado opuesto al ángulo de que se trate, en el triángulo ABC consideremos el ángulo agudo A y supongamos la hipotenusa AB=3, y el lado opuesto BC=1.

De donde, por Geometría,  $AC = \sqrt{AB^2 - BC^2} = \sqrt{9 - 1} = \sqrt{8} = 2\sqrt{2}$ . y por las definiciones del § 2,

$$sen A = \frac{1}{3}.$$

$$tg A = \frac{1}{2\sqrt{2}}.$$

$$sec A = \frac{3}{2\sqrt{2}}.$$

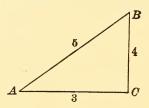
$$sen-verso A = 1 - \frac{2\sqrt{2}}{3}.$$

$$cos A = \frac{2\sqrt{2}}{3}.$$

$$cos A = 2\sqrt{2}.$$

$$cos-verso A = 1 - \frac{1}{3} = \frac{2}{3}.$$

2. Dado sen-verso  $A = \frac{2}{5}$ , hallar el valor de cot A.



Siendo sen-verso  $A = 1 - \cos A$ , tenemos que

$$\cos A = 1 - \text{sen-verso } A = 1 - \frac{2}{5} = \frac{3}{5}$$

Entonces, en el triángulo rectángulo ABC, hagamos al lado adyacente AC=3 y la hipotenusa AB=5.

De donde, 
$$BC = \sqrt{AB^2 - AC^2} = \sqrt{25 - 9} = \sqrt{16} = 4$$
.  
Entonces, por definición, cot  $A = \frac{3}{4}$ .

#### EJEMPLOS

Hallar en cada uno de los ejemplos siguientes los valores de las demás funciones trigonométricas:

**3.** sen 
$$A = \frac{3}{5}$$
.

**5.** 
$$\cot A = \frac{7}{24}$$

**5.** 
$$\cot A = \frac{7}{24}$$
 **7.**  $\cos A = \frac{3\sqrt{3}}{14}$ .

**4**. sen-verso 
$$A = \frac{8}{13}$$

6. 
$$\csc A = 7$$

4. sen-verso 
$$A = \frac{8}{13}$$
.
6. csc  $A = 7$ .
8. cos-verso  $A = \frac{2}{17}$ .

**9**. sec 
$$A = x$$
.

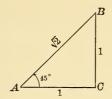
**10.** 
$$tg A = \frac{b}{a}$$

11. Dado cot 
$$A = \frac{3}{2}$$
; hallar sen  $A$ . 14. Dado cos  $A = \frac{21}{29}$ ; hallar csc  $A$ .

12. Dado 
$$\csc A = \frac{41}{40}$$
; hallar  $\cos A$ . 15. Dado  $\operatorname{tg} A = \frac{4\sqrt{2}}{7}$ ; hallar  $\sec A$ .

13. Dado sec 
$$A = 5$$
; hallar cot  $A$ . 16. Dado sen  $A = \frac{y}{x}$ ; hallar tg  $A$ .

#### 7. Funciones de 45°.

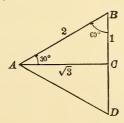


Sea ABC un triángulo rectángulo e isósceles, siendo AC y BC iguales entre sí e iguales a 1.

Entonces, 
$$\angle A = 45^{\circ} \text{ y } AB = \sqrt{\overline{AC}^2 + \overline{BC}^2} = \sqrt{1 + 1} = \sqrt{2}$$
.

De donde por definición,

## 8. Funciones de 30° y 60°.



Sea ABD un triángulo equilátero el cual tiene cada uno de sus lados = 2.

Tracemos AC perpendicular a BD.

Entonces, por Geometría,  $BC = \frac{1}{2}BD = 1$  y  $\angle BAC = \frac{1}{2}\angle BAD = 30^{\circ}$ .

Asimismo tenemos que:  $AC = \sqrt{AB^2 - BC^2} = \sqrt{4 - 1} = \sqrt{3}$ .

Entonces, por definición, en el triángulo rectángulo ABC, tenemos:

sen 
$$30^{\circ} = \frac{1}{2}$$
 =  $\cos 60^{\circ}$ .  $\sec 30^{\circ} = \frac{2}{\sqrt{3}} = \frac{2}{3}\sqrt{3} = \csc 60^{\circ}$ .

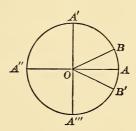
$$\cos 30^{\circ} = \frac{\sqrt{3}}{2}$$
 =  $\sec 60^{\circ}$ .  $\csc 30^{\circ} = 2$  =  $\sec 60^{\circ}$ .

tg 
$$30^{\circ} = \frac{1}{\sqrt{3}} = \frac{1}{3}\sqrt{3} = \cot 60^{\circ}$$
. sen-verso  $30^{\circ} = 1 - \frac{\sqrt{3}}{2} = \cos$ -verso  $60^{\circ}$ .

$$\cot 30^{\circ} = \sqrt{3}$$
 =  $\cot 30^{\circ} = 1 - \frac{1}{2} = \frac{1}{2} = \text{sen-verso } 60^{\circ}.$ 

## II. FUNCIONES TRIGONOMÉTRICAS DE LOS ÁNGULOS EN GENERAL

9. La Geometría establece como una regla, que un ángulo no puede ser mayor que dos rectos; pero en Trigonometría es necesario considerarlo, en lo que a su magnitud se refiere, de cualquier dimensión.



Sean AA'' y A'A''' dos diámetros perpendiculares entre sí en el círculo AA'A'''.

Supongamos un radio OB que, partiendo de la posición OA, gira alrededor del punto O como un pivote, en dirección contraria a las manecillas de un reloj.

Cuando OB coincida con OA' habrá generado un ángulo de  $90^{\circ}$ ; cuando coincida con OA'' lo será de  $180^{\circ}$ ; con OA''', de  $270^{\circ}$ ; con OA, es decir, cuando tome su primera posición, de  $360^{\circ}$ ; con OA' nuevamente, de  $450^{\circ}$ ; y así sucesivamente.

Ahora podemos ver cual es la significación dada a un ángulo positivo de cualquier número de grados.

10. La interpretación dada a un ángulo como resultado de la medida de la rotación total de un radio en movimiento, nos permite distinguir los ángulos positivos de los negativos.

Si un ángulo positivo nos indica revoluciones dadas desde la posición OA en dirección contraria al movimiento de las manecillas de un reloj, un ángulo negativo será aquél que nos indique las revoluciones desde la posición OA, en el mismo sentido que el de las manecillas de un reloj.

Así, el radio OB', partiendo de la posición OA y moviéndose alrededor del punto O como un pivote, en la misma dirección que las manecillas de un reloj, cuando coincida con OA''' habrá generado un ángulo de  $-90^{\circ}$ ; cuando coincida con OA'', de  $-180^{\circ}$ ; con OA', de  $-270^{\circ}$ ; y así sucesivamente.

Entonces podemos concebir ángulos *negativos* de cualquier número de grados.

Es, desde luego, indiferente cual sea la dirección de rotación que consideremos positiva; pero siendo necesario adoptar una cierta dirección como positiva, lo haremos en las operaciones subsiguientes de acuerdo con lo que queda expuesto.

- 11. La línea fija OA desde la cual hemos supuesto que comienza la rotación, se llama *línea inicial* y el radio de rotación en su posición final se llama *línea terminal*.
- 12. Al designar un ángulo lo haremos escribiendo primero la letra situada en el extremo de la línea inicial.

Así, para designar el ángulo formado por OA y OB, si suponemos como línea inicial a OA, designaremos al ángulo por AOB; y si suponemos que OB es la línea inicial, lo designaremos por BOA.

De lo dicho resulta que siempre tendremos dos ángulos menores de 360° en valor absoluto, uno positivo y otro negativo, formados por las mismas líneas inicial y terminal.

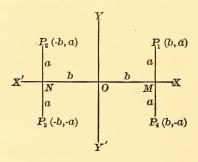
Así, tendremos formados por las líneas OA y OB' el ángulo positivo AOB' comprendido entre 270° y 360°, y el negativo AOB', entre 0° y  $-90^{\circ}$ .

Ahora podemos distinguir entre dos ángulos al decir: "ángulo positivo AOB'" y "ángulo negativo AOB'," a cual nos referimos.

13. Es evidente que si dos ángulos difieren en un múltiplo de 360°, sus líneas terminales coincidirán.

Así, los ángulos de 30°, 390°, -330°, etc., tendrán una misma línea terminal.

## 14. Coordenadas rectangulares.



Sea  $P_1$  un punto cualquiera situado en el plano determinado por las líneas XX' e YY', las cuales se cortan en ángulo recto en el punto O, y tracemos  $P_1M$  perpendicular a XX'.

Las rectas OM y  $P_1M$  se llaman las coordenadas rectangulares del punto  $P_1$ ; recibiendo OM el nombre particular de abscisa, y  $P_1M$ , el de ordenada.

Las líneas de referencia XX' e YY', se llaman eje de las X y eje de las Y, respectivamente, y el punto O donde se cortan, origen.

Se acostumbra generalmente designar por b la abscisa de un punto y por a su ordenada y esto se expresa diciendo que para el punto en cuestión, x=b, e y=a; o más concisamente, podemos referirnos al punto como "el punto (b, a)," expresión en la que se entiende que el primer término del paréntesis es la abscisa y el segundo término la ordenada.

15. Si, en la figura del § 14, OM = ON = b, y  $P_1P_4$  y  $P_2P_3$  se trazan perpendicularmente a XX', de tal manera que

$$P_1M = P_2N = P_3N = P_4M = a$$
,

los puntos  $P_1$ ,  $P_2$ ,  $P_3$  y  $P_4$  tendrán las mismas coordenadas (b, a).

Para evitar esa ambigüedad, las abscisas medidas a la derecha del punto O se consideran como positivas, y a la izquierda, negativas; y las ordenadas medidas sobre la línea XX' positivas, y debajo, negativas.

Según esto, las coordenadas de los puntos anteriores serán:

$$P_1$$
,  $(b, a)$ ;  $P_2$ ,  $(-b, a)$ ;  $P_3$ ,  $(-b, -a)$ ;  $P_4$ ,  $(b, -a)$ .

16. Si un punto se encuentra situado sobre XX', su ordenada es cero; y si se encuentra sobre YY', su abscisa es cero.

## 17. Definiciones generales de las Funciones.

Vamos a dar ahora definiciones generales de las funciones trigonométricas, aplicables a un ángulo cualquiera.

Supongamos la línea inicial de un ángulo en la dirección positiva del eje de las X y su vértice en el origen.

Por un punto de la línea terminal tracemos una perpendicular al eje de las X.

Determinemos las coordenadas de ese punto y entonces tendremos:

El seno de un ángulo es la razón entre la ordenada del punto y su distancia al origen.

El coseno es la razón entre la abscisa y la distancia.

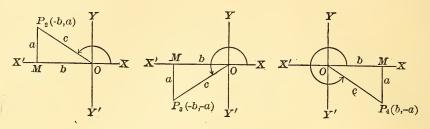
La tangente es la razón entre la ordenada y la abscisa.

La cotangente es la razón entre la abscisa y la ordenada.

La secante es la razón entre la distancia y la abscisa.

La cosecante es la razón entre la distancia y la ordenada.

18. Vamos a aplicar ahora las definiciones del  $\S 17$  a la determinación de las funciones trigonométricas de los ángulos  $XOP_2$ ,  $XOP_3$  y  $XOP_4$ , en las figuras siguientes:



Sean  $P_2$ ,  $P_3$  y  $P_4$  puntos cualesquiera situados en las líneas terminales  $OP_2$ ,  $OP_3$  y  $OP_4$ , y tracemos  $P_2M$ ,  $P_3M$  y  $P_4M$ , perpendiculares a XX'.

Sean también  $P_2M = P_3M = P_4M = a$ ; OM = b y  $OP_2 = OP_3 = OP_4 = c$ .

Entonces, las coordenadas del punto  $P_2$  son (-b, a); las de  $P_3$ , (-b, -a) y las de  $P_4$ , (b, -a).

De donde, por definición:

$$sen XOP_2 = \frac{a}{c}.$$

$$sen XOP_3 = \frac{-a}{c} = -\frac{a}{c}.$$

$$sen XOP_4 = \frac{-a}{c} = -\frac{a}{c}.$$

$$cos XOP_2 = \frac{-b}{c} = -\frac{b}{c}.$$

$$cos XOP_3 = \frac{-b}{c} = -\frac{b}{c}.$$

$$cos XOP_4 = \frac{b}{c}.$$

$$tg XOP_2 = \frac{a}{-b} = -\frac{a}{b}.$$

$$tg XOP_3 = \frac{-a}{-b} = \frac{a}{b}.$$

$$tg XOP_4 = \frac{-a}{b} = -\frac{a}{b}.$$

$$cot XOP_4 = \frac{-a}{b} = -\frac{a}{b}.$$

$$cot XOP_4 = \frac{b}{-a} = -\frac{b}{a}.$$

$$sec XOP_2 = \frac{c}{-b} = -\frac{c}{b}.$$

$$sec XOP_3 = \frac{c}{-b} = -\frac{c}{b}.$$

$$sec XOP_4 = \frac{c}{b}.$$

$$csc XOP_4 = \frac{c}{b}.$$

$$csc XOP_4 = \frac{c}{-a} = -\frac{c}{a}.$$

$$csc XOP_4 = \frac{c}{-a} = -\frac{c}{a}.$$

Nota 1. Las definiciones del § 17 comprenden las del § 2.

Las definiciones del seno-verso y coseno-verso dadas en el § 2 son suficientemente generales para aplicarlas a cualquier ángulo.

Nota 2. En todas las figuras de este capítulo, las letras minúsculas denotan la longitud de las líneas junto a las cuales están escritas, independientemente del signo algebraico que les corresponda.

19. Si la línea inicial de un ángulo coincide con OX, y su línea terminal se encuentra entre OX y OY, se dirá que el ángulo está en el primer cuadrante; si la línea terminal se encuentra entre OY y OX' se dirá que está en el segundo cuadrante; si está entre OX' y OY', en el tercer cuadrante; y si entre OY' y OX, en el cuarto cuadrante.

De lo expuesto se deduce que todo ángulo positivo comprendido entre  $0^{\circ}$  y  $90^{\circ}$ , o entre  $360^{\circ}$  y  $450^{\circ}$ , o que cualquier ángulo negativo comprendido entre  $-270^{\circ}$  y  $-360^{\circ}$ , se encuentra en el primer cuadrante; y cualquier ángulo positivo comprendido entre  $90^{\circ}$  y  $180^{\circ}$ ; o  $450^{\circ}$  y  $540^{\circ}$ , o cualquier ángulo negativo comprendido entre  $-180^{\circ}$  y  $-270^{\circ}$ , estará en el segundo cuadrante.

**20.** De las definiciones del § 17 se sigue que todas las funciones de un ángulo cualquiera comprendido en el primer cuadrante son positivas.

Fijándonos en los resultados del § 18, veremos evidentemente que:

En el segundo cuadrante, el seno y la cosecante son positivos, y el coseno, la tangente, la cotangente y la secante son negativos.

En el tercer cuadrante, la tangente y la cotangente son positivas, y el seno, coseno, secante y cosecante, negativos.

En el cuarto cuadrante, el coseno y la secante son positivos, y el seno, tangente, cotangente y cosecante, negativos.

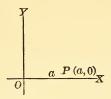
Generalmente se expresa lo expuesto anteriormente en forma tabular, como sigue:

Funciones	1er Cuad.	$2do \ Cuad.$	3er Cuad.	$\begin{array}{c} 4to \\ Cuad. \end{array}$
Seno y cosecante	+	+	_	_
Coseno y secante	+	_	_	+
Tangente y cotangente	+	_	+	-

21. Puesto que coinciden las líneas terminales de dos ángulos cualesquiera que difieren en un múltiplo de 360° (§ 13), es evidente que sus respectivas funciones trigonométricas serán idénticas.

Así, las funciones de 50°, 410°, 770°, -310°, etc., son idénticas.

### 22. Funciones de 0° y 360°.



La línea terminal de un ángulo de 0° coincide con la línea inicial OX. Sea P un punto sobre OX, tal que OP = a.

Entonces las coordenadas de P son: (a, 0). § 16.

De donde por definición,

$$sen 0^{\circ} = \frac{0}{a} = 0.$$

$$tg 0^{\circ} = \frac{0}{a} = 0.$$

$$sec 0^{\circ} = \frac{a}{a} = 1.$$

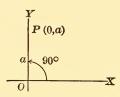
$$cos 0^{\circ} = \frac{a}{a} = 1.$$

$$cot 0^{\circ} = \frac{a}{0} = \infty.$$

$$csc 0^{\circ} = \frac{a}{0} = \infty.$$

Por el § 21, las funciones de 360° son las mismas que las de 0°.

#### 23. Funciones de 90°.

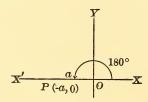


Sea P un punto sobre OY, tal que OP = a.

Entonces las coordenadas del punto P son: (0, a).

De donde por definición,

#### 24. Funciones de 180°.



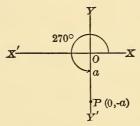
Sea P un punto sobre OX', tal que OP = a. Entonces las coordenadas de P son: (-a, 0).

De donde por definición,

$$sen 180^{\circ} = \frac{0}{a} = 0. tg 180^{\circ} = \frac{0}{-a} = 0. sec 180^{\circ} = \frac{a}{-a} = -1.$$

$$cos 180^{\circ} = \frac{-a}{a} = -1. cot 180^{\circ} = \frac{-a}{0} = \infty. csc 180^{\circ} = \frac{a}{0} = \infty.$$

#### 25. Funciones de 270°.



Sea P un punto sobre OY', tal que OP = a. Entonces las coordenadas de P son (0, -a). De donde por definición,

$$sen 270^{\circ} = \frac{-a}{a} = -1. tg 270^{\circ} = \frac{-a}{0} = \infty. sec 270^{\circ} = \frac{a}{0} = \infty.$$

$$sec 270^{\circ} = \frac{a}{0} = \infty. csc 270^{\circ} = \frac{a}{-a} = -1.$$

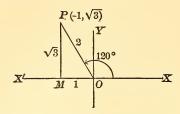
Nota. Un resultado como  $\cot 0^\circ = \infty$  no nos conduce al conocimiento de un valor absoluto, es simplemente la significación de que a medida que el valor de un ángulo se aproxima a cero, el de su cotangente se aproxima a otro fuera de todo límite, es decir, a infinito.

Semejante interpretación debemos dar a las ecuaciones csc $0^{\circ} = \infty$ , tg $90^{\circ} = \infty$ , etc.

**26.** Los resultados de los cuatro últimos artículos podemos expresarlos en forma tabular, como sigue:

Ángulos	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sec.	Csc.
0° 90° 180° 270°	0 1 0 -1	1 0 -1 0	0 ∞ 0 ∞	ω 0 ω 0	1 ∞ -1 ∞	∞ 1 ∞ −1
360°	0	1	0	ω	1	ω

#### 27. Funciones de 120°, 135°, 150°, etc.



Sea OPM un triángulo rectángulo cuyos lados OP, OM y PM son iguales a 2, 1 y  $\sqrt{3}$ , respectivamente, y  $\angle POM = 60^{\circ}$ . (Compárese con el § 8.)

Entonces,  $\angle XOP = 120^{\circ}$ , y las coordenadas de P son  $(-1, \sqrt{3})$ . De donde por definición,

$$sen 120^{\circ} = \frac{\sqrt{3}}{2}. tg 120^{\circ} = -\sqrt{3}. sec 120^{\circ} = -2.$$

$$cos 120^{\circ} = -\frac{1}{2}. cot 120^{\circ} = -\frac{1}{\sqrt{3}} = -\frac{1}{3}\sqrt{3}. csc 120^{\circ} = \frac{2}{\sqrt{3}} = \frac{2}{3}\sqrt{3}.$$

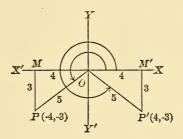
Del mismo modo podemos comprobar los valores dados en la tabla que sigue, lo cual dejamos al cuidado del estudiante como un buen ejercicio.

Ángulo	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sec.	Csc.
120°	$\frac{1}{2}\sqrt{3}$	$-\frac{1}{2}$	$-\sqrt{3}$	$-\frac{1}{3}\sqrt{3}$	-2	$\frac{2}{3}\sqrt{3}$
135° 150°	$\frac{1}{2}\sqrt{2}$ $\frac{1}{2}$	$-\frac{1}{2}\sqrt{2}$ $-\frac{1}{2}\sqrt{3}$	$\begin{vmatrix} -1 \\ -\frac{1}{3}\sqrt{3} \end{vmatrix}$	$\begin{vmatrix} -1 \\ -\sqrt{3} \end{vmatrix}$	$\begin{vmatrix} -\sqrt{2} \\ -\frac{2}{3}\sqrt{3} \end{vmatrix}$	$egin{pmatrix} \sqrt{2} \ 2 \end{pmatrix}$
210° 225°	$ \begin{vmatrix} -\frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2}\sqrt{2} \end{vmatrix} $	$-\frac{1}{2}\sqrt{3}$	$\frac{1}{3}\sqrt{3}$	$\sqrt{3}$	$\begin{array}{c c} -\frac{2}{3}\sqrt{3} \\ -\sqrt{2} \end{array}$	$-2 \\ -\sqrt{2}$
240°	$ \begin{array}{c c} -\frac{1}{2}\sqrt{2} \\ -\frac{1}{2}\sqrt{3} \end{array} $	$-\frac{1}{2}\sqrt{2}$ $-\frac{1}{2}$	$\sqrt{3}$	$\frac{1}{3}\sqrt{3}$	$\begin{vmatrix} -\sqrt{2} \\ -2 \end{vmatrix}$	$-\frac{2}{3}\sqrt{3}$
300° 315°	$ \begin{vmatrix} -\frac{1}{2}\sqrt{3} \\ -\frac{1}{2}\sqrt{2} \end{vmatrix} $	$\frac{\frac{1}{2}}{\frac{1}{2}}\sqrt{2}$	$-\sqrt{3}$ $-1$	$-\frac{1}{3}\sqrt{3}$ $-1$	$rac{2}{\sqrt{2}}$	$\begin{array}{c c} -\frac{2}{3}\sqrt{3} \\ -\sqrt{2} \end{array}$
330°	$-\frac{1}{2}$	$\frac{1}{2}\sqrt{3}$	$-\frac{1}{3}\sqrt{3}$	$-\sqrt{3}$	$\frac{2}{3}\sqrt{3}$	-2

- 28. Dado el valor de una función de un ángulo, hallar los valores de las demás funciones. (Compárese con el § 6.)
  - 1. Dado sen  $A = -\frac{3}{5}$ ; hallar los valores de las demás funciones de A.

Podemos resolver el ejemplo por un método análogo al empleado en el § 6, y como que el seno es la razón entre la ordenada y la distancia, podemos suponer un punto cuya ordenada sea igual a -3 y su distancia igual a 5.

Tendremos dos puntos, P y P', que se encuentran a 3 unidades bajo el eje de las X, y a 5 unidades de distancia del origen, O.



Resultarán por tanto dos ángulos, XOP y XOP', situados en el tercer y cuarto cuadrantes, respectivamente, cada uno de los cuales puede ser el ángulo A.

Ahora, 
$$OM = OM' = \sqrt{OP^2 - PM^2} = \sqrt{25 - 9} = 4$$
.

Entonces las coordenadas de P son (-4, -3); y las de P', (4, -3). De donde por definición,

$m{ ilde{A}}$ ngulo	Cos.	Tg.	Cot.	Sec.	Csc.
XOP XOP'	$-\frac{4}{5}$ $\frac{4}{5}$	$-\frac{3}{4}$ $-\frac{3}{4}$	$\frac{4}{3}$ $-\frac{4}{3}$	$-\frac{5}{4}$ $\frac{5}{4}$	$-\frac{5}{3}$ $-\frac{5}{3}$

Así, las dos soluciones del problema son:

$$\cos A = \pm \frac{4}{5}$$
,  $\tan A = \pm \frac{3}{4}$ ,  $\cot A = \pm \frac{4}{3}$ ,  $\sec A = \pm \frac{5}{4}$ ,  $\csc A = -\frac{5}{3}$ 

en las que los signos superiores se refieren al ángulo XOP y los inferiores al XOP'.

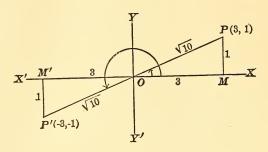
2. Dado cot A=3; hallar los valores de las demás funciones de A.

La ecuación podemos escribirla así:  $\cot A = \frac{3}{1}$ , o  $\cot A = \frac{-3}{-1}$ .

Es decir, podemos suponer que el punto de referencia tiene su abscisa = 3 y su ordenada = 1, o su abscisa = -3, y su ordenada = -1.

De lo anterior resulta que tendremos dos ángulos, XOP y XOP',

situados en el primer y tercer cuadrantes, respectivamente, cada uno de los cuales satisface las condiciones propuestas.



Entonces, 
$$OP = OP' = \sqrt{\overline{OM}^2 + \overline{PM}^2} = \sqrt{9+1} = \sqrt{10}$$
. De donde por definición:

Ángulo	Sen.	Cos.	Tg.	Sec.	Csc.
XOP	$\frac{1}{\sqrt{10}}$	$\frac{3}{\sqrt{10}}$	$\frac{1}{3}$	$\frac{\sqrt{10}}{3}$	$\sqrt{10}$
XOP'	$-\frac{1}{\sqrt{10}}$	$-\frac{3}{\sqrt{10}}$	$\frac{1}{3}$	$-\frac{\sqrt{10}}{3}$	$-\sqrt{10}$

Así, las dos soluciones del problema son:

$$sen A = \pm \frac{1}{\sqrt{10}}, \cos A = \pm \frac{3}{\sqrt{10}}, \ tg A = \frac{1}{3}, \ sec A = \pm \frac{\sqrt{10}}{3}, \ csc A = \pm \sqrt{10}.$$

Nota. Es de importancia, en ejemplos como el anterior, tener presente que la "distancia" es siempre positiva.

#### EJEMPLOS

Hallar los valores de las demás funciones en cada uno de los ejemplos siguientes:

3. 
$$\sec A = \frac{5}{4}$$
.

7. 
$$\csc A = -\frac{25}{7}$$

11. 
$$tg A = -7$$
.

**4.** 
$$\cot A = -\frac{12}{5}$$
 **8.**  $\operatorname{tg} A = \frac{9}{40}$ 

8. 
$$tg A = \frac{9}{40}$$

**12.** 
$$\csc A = 3$$
.

**5.** 
$$\sin A = \frac{15}{17}$$
 **9.**  $\sec A = -\frac{7}{2}$  **13.**  $\cos A = \frac{a}{b}$ 

9. 
$$\sec A = -\frac{7}{2}$$

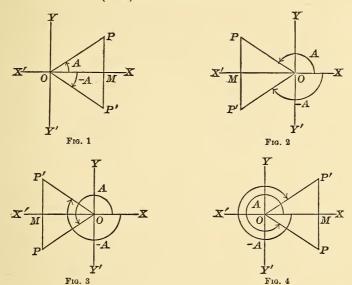
$$\mathbf{13.} \quad \cos A = \frac{a}{b}.$$

**6.** 
$$\cos A = -\frac{21}{29}$$
 **10.**  $\sin A = -\frac{1}{5}$ 

**10.** sen 
$$A = -\frac{1}{5}$$

14. 
$$\cot A = x$$
.

### 29. Funciones de (-A) en términos de A.



Tendremos cuatro casos: que el ángulo A esté en el primer cuadrante (Fig. 1); que esté en el segundo cuadrante (Fig. 2); que esté en el tercero (Fig. 3); o que esté en el cuarto (Fig. 4).

En cada una de las cuatro figuras supondremos que el ángulo A lo es el positivo XOP y el negativo (-A), el formado por XOP'.

Tracemos PM perpendicular a XX' y prolonguémos<br/>la hasta encontrar a OP' en el punto P'.

En los triángulos rectángulos OPM y OP'M, el lado OM es común y el  $\angle POM = \angle P'OM$ .

Luego, los dos triángulos son iguales y, por tanto, PM = P'M y OP = OP'.

Entonces, en cada figura se verifica que:

abscisa P' = abscisa P, ordenada P' = -ordenada P, distancia P' = distancia P.

y Por tanto,

$$\frac{\text{ord. }P'}{\text{dist. }P'} = -\frac{\text{ord. }P}{\text{dist. }P}. \qquad \frac{\text{ord. }P'}{\text{abs. }P'} = -\frac{\text{ord. }P}{\text{abs. }P}. \qquad \frac{\text{dist. }P'}{\text{abs. }P'} = -\frac{\text{dist. }P}{\text{abs. }P}.$$

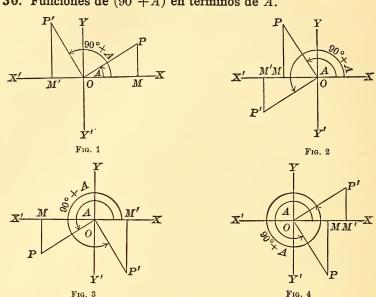
$$\frac{\text{abs. }P'}{\text{dist. }P'} = -\frac{\text{abs. }P}{\text{dist. }P}. \qquad \frac{\text{abs. }P'}{\text{ord. }P'} = -\frac{\text{abs. }P}{\text{ord. }P}. \qquad \frac{\text{dist. }P'}{\text{ord. }P'} = -\frac{\text{dist. }P}{\text{ord. }P}.$$

De donde,

$$sen (-A) = -sen A. tg (-A) = -tg A. sec (-A) = sec A.$$

$$cos (-A) = cos A. cot (-A) = -cot A. csc (-A) = -csc A.$$
(1)

#### 30. Funciones de $(90^{\circ} + A)$ en términos de A.



Tendremos cuatro casos: que el angulo A esté en el primer cuadrante (Fig. 1); que esté en el segundo cuadrante (Fig. 2); que esté en el tercero (Fig. 3); o que esté en el cuarto (Fig. 4).

En cada una de las cuatro figuras supondremos que el ángulo A lo es el positivo XOP y que el ángulo positivo XOP' es  $(90^{\circ}+A)$ .

Tomemos la distancia OP' = OP y tracemos PM y P'M' perpendiculares a XX'.

Resultará entonces que OP es perpendicular a OP' y OM a P'M', y que  $\angle POM = \angle OP'M'$ .

Entonces, los triángulos rectángulos OPM y OP'M' tienen la hipotenusa y un ángulo agudo iguales.

Luego, los dos triángulos son iguales, y por tanto, PM = OM' y OM = P'M'.

Entonces, en cada figura se verifica que:

ordenada P' = abscisa P, abscisa P' = - ordenada P, distancia P' = distancia P.

De donde,

$$\frac{\operatorname{ord.} P'}{\operatorname{dist.} P'} = \frac{\operatorname{abs.} P}{\operatorname{dist.} P}.$$

$$\frac{\operatorname{abs.} P'}{\operatorname{ord.} P'} = -\frac{\operatorname{ord.} P}{\operatorname{abs.} P}.$$

$$\frac{\operatorname{abs.} P'}{\operatorname{dist.} P'} = -\frac{\operatorname{ord.} P}{\operatorname{dist.} P}.$$

$$\frac{\operatorname{dist.} P'}{\operatorname{abs.} P'} = -\frac{\operatorname{dist.} P}{\operatorname{ord.} P}.$$

$$\frac{\operatorname{ord.} P'}{\operatorname{abs.} P'} = -\frac{\operatorname{abs.} P}{\operatorname{ord.} P}.$$

$$\frac{\operatorname{dist.} P'}{\operatorname{ord.} P'} = \frac{\operatorname{dist.} P}{\operatorname{abs.} P}.$$

$$0, \operatorname{sen} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{cos} A.$$

$$\operatorname{cos} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{sen} A.$$

$$\operatorname{sec} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{csc} A.$$

$$\operatorname{tg} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{cot} A.$$

$$\operatorname{csc} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{sec} A.$$

$$\operatorname{csc} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{sec} A.$$

$$\operatorname{csc} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{sec} A.$$

#### 31. Los resultados del § 30 pueden enunciarse como sigue:

El seno y la cosecante de un ángulo cualquiera son iguales y del mismo signo que el coseno y la secante, respectivamente, de un ángulo menor en 90°; y el coseno, tangente, cotangente y secante, respectivamente iguales y de signos contrarios al seno, cotangente, tangente y cosecante de dicho ángulo menor en 90°.

#### 32. Funciones de $(90^{\circ} - A)$ en términos de A.

Por el § 31, sen 
$$(90^{\circ} - A) = \cos(-A) = \cos A$$
 (§ 29).  

$$\cos(90^{\circ} - A) = -\sin(-A) = \sin A.$$

$$tg(90^{\circ} - A) = -\cot(-A) = \cot A.$$

$$\cot(90^{\circ} - A) = -tg(-A) = tg A.$$

$$\sec(90^{\circ} - A) = -\csc(-A) = \sec A.$$

$$\csc(90^{\circ} - A) = \sec(-A) = \sec A.$$

Estas fórmulas quedaron probadas para ángulos agudos en el § 5.

## 33. Funciones de $(180^{\circ} - A)$ en términos de A.

Por el § 31, sen 
$$(180^{\circ} - A) = \cos(90^{\circ} - A) = \sin A$$
 (§ 32).  

$$\cos(180^{\circ} - A) = -\sin(90^{\circ} - A) = -\cos A.$$

$$tg(180^{\circ} - A) = -\cot(90^{\circ} - A) = -tg A.$$

$$\cot(180^{\circ} - A) = -tg(90^{\circ} - A) = -\cot A.$$

$$\sec(180^{\circ} - A) = -\csc(90^{\circ} - A) = -\sec A.$$

$$\csc(180^{\circ} - A) = \sec(90^{\circ} - A) = \csc A.$$

- 34. Por medio de aplicaciones sucesivas del teorema del  $\S$  31, cualquier función de un múltiplo de 90°, más o menos A, puede expresarse como una función de A.
  - 1. Exprésese sen  $(270^{\circ}+A)$  como una función de A.

Por el § 31,

$$\operatorname{sen}(270^{\circ} + A) = \cos(180^{\circ} + A) = -\sin(90^{\circ} + A) = -\cos A.$$

Si el múltiplo de 90° es mayor que 270°, podemos restar de él 360° o un múltiplo de 360°, de acuerdo con lo expuesto en el § 21.

2. Exprésese sec  $(990^{\circ} - A)$  como una función de A.

Restando del ángulo dado el doble de 360° o sea 720°, tendremos:  $\sec (990^{\circ} - A) = \sec (270^{\circ} - A)$ .

Y por el § 31, 
$$\sec (270^{\circ} - A) = -\csc (180^{\circ} - A) = -\csc A$$
 (§ 33).

Si el múltiplo de 90° es negativo, podemos adicionarle 360° o un múltiplo de 360°, al ángulo dado.

3. Exprésese  $\operatorname{tg}(-180^{\circ} + A)$  como una función de A.

Sumando 360° al ángulo dado, tenemos:

$$tg(-180^{\circ}+A) = tg(180^{\circ}+A).$$

Y por el § 31,  $tg(180^{\circ}+A) = -cot(90^{\circ}+A) = tg A$ .

#### EJEMPLOS

Exprésese cada una de las funciones siguientes, como una funcion de A:

- **4.** sen  $(180^{\circ} + A)$ . **9.** sec  $(630^{\circ} + A)$ . **14.** tg  $(-450^{\circ} A)$ .
- **5.**  $\cos (270^{\circ} A)$ . **10.**  $\operatorname{tg} (-270^{\circ} A)$ . **15.**  $\cos (-900^{\circ} A)$ .
- 6.  $\cot (450^{\circ} + A)$ . 11.  $\csc (-90^{\circ} A)$ . 16.  $\sec (810^{\circ} A)$ .
- 7.  $\csc(360^{\circ} A)$ . 12.  $\cot(-180^{\circ} + A)$ . 17.  $\csc(1080^{\circ} + A)$ .
- 8.  $tg(540^{\circ}-A)$ . 13.  $sen(-630^{\circ}+A)$ . 18.  $sec(1260^{\circ}+A)$ .
- 35. Por medio del teorema del § 31, cualquiera función de cualquier ángulo positivo o negativo puede expresarse como una función de un cierto ángulo agudo.
  - 1. Exprésese sen 317° como una función de un ángulo agudo.

Por el § 31, sen  $317^{\circ} = \cos 227^{\circ} = -\sin 137^{\circ} = -\cos 47^{\circ}$ .

Puesto que el complemento de 47° es 43°, el resultado anterior podrá expresarse también por – sen 43° (§ 5).

Nota. Al igual que en los ejemplos del § 34, 360° o un múltiplo cualquiera de 360° se podrá sumar o restar al ángulo dado.

## EJEMPLOS

Exprésese cada una de las funciones siguientes como una función de un ángulo agudo:

2. cos 322°.

**4**. sec 559°.

6.  $\cot (-378^{\circ})$ .

3. tg 208°.

5. csc 803° 45′.

7. sen  $(-139^{\circ} 5')$ .

De lo expuesto anteriormente se deduce evidentemente que cualquiera función de un ángulo podrá expresarse como una función de un ángulo agudo menor que 45°.

Exprésese cada una de las funciones siguientes como una función de un ángulo menor que 45°:

8. cot 155°.

**10**. sec 457°.

12.  $tg(-681^{\circ})$ .

9. sen 1138° 36′.

**11**. cos 496° 20′.

13.  $\csc(-257^{\circ})$ .

14. Hállese el valor de csc  $(-210^{\circ})$ .

Sumando 360° al ángulo anterior, tendremos:

$$\csc(-210^{\circ}) = \csc 150^{\circ}$$
.

Y por el § 31,  $\csc 150^{\circ} = \sec 60^{\circ} = 2$  (§ 8).

Hállense los valores de las siguientes funciones:

**15**. cot 405°.

**17**. csc 600°.

19.  $\cos{(-420^{\circ})}$ .

**16**. sen 480°.

**18**. tg 690°.

**20.** sec  $(-225^{\circ})$ .

# III. FÓRMULAS GENERALES

**36.** Las fórmulas siguientes se deducen inmediatamente de las definiciones dadas en el § 17, suponiendo que x representa un ángulo cualquiera:

$$sen x = \frac{1}{\csc x}.$$

$$tg x = \frac{1}{\cot x}.$$

$$sec x = \frac{1}{\cos x}.$$

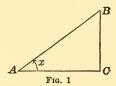
$$cot x = \frac{1}{tg x}.$$

$$csc x = \frac{1}{\sin x}.$$
(3)

37. Vamos a comprobar la fórmula:

$$\operatorname{tg} x = \frac{\operatorname{sen} x}{\operatorname{cos} x}.$$

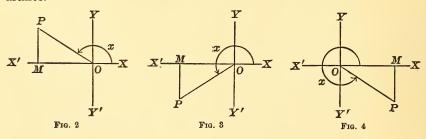
I. Cuando x es un ángulo agudo (o sea, cuando está en el primer cuadrante).



Llamemos x al ángulo BAC del triángulo rectángulo ABC.

Por el § 2, 
$$\operatorname{tg} x = \frac{BC}{AC} = \frac{\frac{BC}{AB}}{\frac{AC}{AB}} = \frac{\sin x}{\cos x}.$$

II. Cuando x se encuentra en el segundo, tercero o cuarto cuadrante.



Representemos en cada figura al ángulo positivo XOP por x, y tracemos PM perpendicular a XX'.

Entonces, en cada figura, por las definiciones de § 17,

$$\operatorname{tg} x = \frac{\operatorname{ord} P}{\operatorname{abs} P} = \frac{\frac{\operatorname{ord} P}{\operatorname{dist} P}}{\frac{\operatorname{abs} P}{\operatorname{dist} P}} = \frac{\operatorname{sen} x}{\operatorname{cos} x}.$$

38. Vamos a comprobar la fórmula:

$$\cot x = \frac{\cos x}{\sin x}.$$
 (5)

Por la (3), § 36, 
$$\cot x = \frac{1}{\tan x} = \frac{1}{\frac{\sin x}{\cos x}}$$
 (§ 37) =  $\frac{\cos x}{\sin x}$ .

39. Comprobar la fórmula:

$$\operatorname{sen}^2 x + \cos^2 x = 1. \tag{6}$$

Nota. Sen<sup>2</sup> x significa (sen x)<sup>2</sup>; esto es, el cuadrado del seno de x.

I. Cuando el ángulo x es agudo (o sea cuando está en el primer cuadrante).

En la Fig. 1, § 37, por Geometría tenemos:

$$\overline{BC}^2 + \overline{AC}^2 = \overline{AB}^2$$
.

Dividiendo por 
$$\overline{AB}^2$$
,  $\left(\frac{BC}{AB}\right)^2 + \left(\frac{AC}{AB}\right)^2 = 1$ .

Entonces, por definición,  $(\operatorname{sen} x)^2 + (\cos x)^2 = 1$ .

Esto es,

$$\operatorname{sen}^2 x + \cos^2 x = 1.$$

II. Cuando x se encuentra en el segundo, tercero o cuarto cuadrante.

En cada una de las figuras 2, 3 y 4 del § 37, tenemos:

$$\overline{PM}^2 + \overline{OM}^2 = \overline{OP}^2$$
.

Dividiendo por  $\overline{OP}^2$ ,  $\frac{\overline{PM}^2}{\overline{OP}^2} + \frac{\overline{OM}^2}{\overline{OP}^2} = 1$ .

Pero en cada figura  $\frac{\overline{PM}^2}{\overline{OR}^2} = \operatorname{sen}^2 x$  y  $\frac{\overline{OM}^2}{\overline{OR}^2} = \cos^2 x$ .

De donde,

$$\operatorname{sen}^2 x + \cos^2 x = 1.$$

La fórmula (6) podemos escribirla en las formas siguientes:

**40.** Comprobar las fórmulas:

$$\sec^2 x = 1 + \operatorname{tg}^2 x,$$
 (7)

у

у

$$\csc^2 x = 1 + \cot^2 x. \tag{8}$$

Por la (6),

$$1 = \cos^2 x + \sin^2 x. \tag{A}$$

Dividiendo por  $\cos^2 x$ ,  $\frac{1}{\cos^2 x} = 1 + \frac{\sin^2 x}{\cos^2 x}$ 

$$\frac{1}{\cos^2 x} = 1 + \frac{\sin^2 x}{\cos^2 x}$$

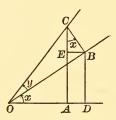
De donde por las (3) y (4),  $\sec^2 x = 1 + \tan^2 x$ .

Asimismo, dividiendo (A) por sen<sup>2</sup> x, tendremos:

$$\frac{1}{\operatorname{sen}^2 x} = 1 + \frac{\cos^2 x}{\operatorname{sen}^2 x}.$$

De donde por las (3) y (5),  $\csc^2 x = 1 + \cot^2 x$ .

- **41.** Hallar los valores de sen (x+y) y cos (x+y) en términos de los senos y cosenos de x e y.
  - I. Cuando  $x \in y$  son agudos y su suma (x+y) también lo es.



Sean AOB y BOC los ángulos x e y, respectivamente.

Entonces,  $\angle AOC = (x+y)$ .

Por un punto cualquiera C, sobre OC, tracemos CA y CB respectivamente perpendiculares a OA y OB; y tracemos BD y BE perpendiculares a OA y AC, respectivamente.

Por ser EC y BC perpendiculares a OA y OB, los ángulos BCE y AOB son iguales; esto es,  $\angle BCE = x$ .

De donde, sen  $(x+y) = \operatorname{sen} x \cos y + \cos x \operatorname{sen} y$ . (9)

Del mismo modo tenemos que:

Pero,

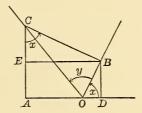
У

y

$$\cos(x+y) = \frac{OA}{OC} = \frac{OD - BE}{OC} = \frac{OD}{OC} - \frac{BE}{OC}$$
$$\frac{OD}{OC} = \frac{OD}{OB} \times \frac{OB}{OC} = \cos x \cos y,$$
$$\frac{BE}{OC} = \frac{BE}{BC} \times \frac{BC}{OC} = \sin x \sin y.$$

De donde,  $\cos(x+y) = \cos x \cos y - \sin x \sin y$ . (10)

II. Cuando  $x \in y$  son agudos y su suma (x+y) es obtuso.



Sean DOB y BOC los ángulos x e y, respectivamente.

Entonces,  $\angle DOC = (x+y)$ .

Por un punto cualquiera C, sobre OC, tracemos CB perpendicular a OB, y CA perpendicular a OD prolongada; y tracemos además BD y BE respectivamente perpendiculares a OD y AC.

Por ser EC y BC respectivamente perpendiculares a OD y OB, los ángulos BCE y DOB son iguales; esto es,  $\angle BCE = x$ .

De donde, sen  $(x+y) = \operatorname{sen} x \cos y + \cos x \operatorname{sen} y$ .

Del mismo modo tendremos:

$$\cos DOC = \frac{-OA}{OC} = \frac{OD - BE}{OC} = \frac{OD}{OC} - \frac{BE}{OC}$$

y

Pero, 
$$\frac{OD}{OC} = \frac{OD}{OB} \times \frac{OB}{OC} = \cos x \cos y,$$
$$\frac{BE}{OC} = \frac{BE}{BC} \times \frac{BC}{OC} = \sin x \sin y.$$

De donde,  $\cos(x+y) = \cos x \cos y - \sin x \sin y$ .

**42.** Las fórmulas (9) y (10) son muy importantes y es necesaria su comprobación para todos los valores de x e y.

Ya han sido comprobadas cuando x e y son dos ángulos agudos cualesquiera; o lo que es lo mismo, cuando son dos ángulos cualesquiera situados en el primer cuadrante.

Sean ahora a y b valores cualesquiera asignados a x e y, para los cuales las fórmulas (9) y (10) son ciertas.

Por la (2), § 30: 
$$\operatorname{sen} [90^{\circ} + (a+b)] = \cos (a+b),$$
  
y  $\cos [90^{\circ} + (a+b)] = -\operatorname{sen} (a+b).$ 

De donde, por las (9) y (10),

$$\operatorname{sen} \left[90^{\circ} + (a+b)\right] = \cos a \cos b - \operatorname{sen} a \operatorname{sen} b, \tag{A}$$

y 
$$\cos [90^{\circ} + (a+b)] = -\sin a \cos b - \cos a \sin b.$$
 (B)

Pero por la (2), § 30,  $\cos a = \sin (90^{\circ} + a)$  y  $-\sin a = \cos (90^{\circ} + a)$ .

Entonces las (A) y (B), podemos escribirlas así:

$$\operatorname{sen} [(90^{\circ} + a) + b] = \operatorname{sen} (90^{\circ} + a) \operatorname{cos} b + \operatorname{cos} (90^{\circ} + a) \operatorname{sen} b,$$

$$\operatorname{cos} [(90^{\circ} + a) + b] = \operatorname{cos} (90^{\circ} + a) \operatorname{cos} b - \operatorname{sen} (90^{\circ} + a) \operatorname{sen} b;$$

$$\operatorname{las} \text{ cuales están en concordancia con las (9) y (10).}$$

Signals signates les férmules (a) 77 (10) mars quelquien

Siendo ciertas las fórmulas (9) y (10) para cualquier valor que se asigne a  $x \in y$ , también lo serán cuando a estos ángulos se añadan 90°.

Hemos visto además que esas fórmulas son ciertas cuando x e y se encuentran ambos en el primer cuadrante, entonces, lo serán también cuando x se encuentre en el segundo cuadrante e y en el primero.

Y siendo ciertas cuando x se halla en el segundo cuadrante e y en el primero, lo serán también cuando ambos se encuentren en el segundo cuadrante; y así sucesivamente.

De aquí que las fórmulas (9) y (10) son ciertas para cualesquiera valores de x e y, sean positivos o negativos.

# 43. Por la (9):

$$sen [x+(-y)] = sen x cos (-y) + cos x sen (-y)$$
  
=  $sen x cos y + cos x (-sen y)$ , por la (1), § 29.

De donde,

$$sen (x-y) = sen x cos y - cos x sen y.$$
 (11)

Por la (10):

$$\cos [x+(-y)] = \cos x \cos (-y) - \sin x \sin (-y)$$
$$= \cos x \cos y - \sin x (-\sin y).$$

De donde,

$$\cos(x-y) = \cos x \cos y + \sin x \sin y. \tag{12}$$

44. Por la (4):

$$tg(x+y) = \frac{\operatorname{sen}(x+y)}{\cos(x+y)}$$

$$= \frac{\operatorname{sen} x \cos y + \cos x \operatorname{sen} y}{\cos x \cos y - \operatorname{sen} x \operatorname{sen} y}, \text{ por las (9) y (10)}.$$

Dividiendo cada término de la fracción por  $\cos x \cos y$ ,

$$tg(x+y) = \frac{\frac{\sin x \cos y}{\cos x \cos y} + \frac{\cos x \sin y}{\cos x \cos y}}{\frac{\cos x \cos y}{\cos x \cos y} - \frac{\sin x \sin y}{\cos x \cos y}}$$

$$= \frac{tg x + tg y}{1 - tg x tg y}.$$
(13)

De igual manera podemos probar que:

$$\operatorname{tg}(x-y) = \frac{\operatorname{tg} x - \operatorname{tg} y}{1 + \operatorname{tg} x \operatorname{tg} y}.$$
 (14)

Asimismo, por la (5):

$$\cot (x+y) = \frac{\cos (x+y)}{\sin (x+y)}$$
$$= \frac{\cos x \cos y - \sin x \sin y}{\sin x \cos y + \cos x \sin y}$$

Dividiendo cada término de la fracción por sen x sen y,

$$\cot(x+y) = \frac{\frac{\cos x \cos y}{\sin x \sin y} - \frac{\sin x \sin y}{\sin x \sin y}}{\frac{\sin x \cos y}{\sin x \sin y} + \frac{\cos x \sin y}{\sin x \sin y}}$$

$$= \frac{\cot x \cot y - 1}{\cot y + \cot x}.$$
(15)

De igual manera podemos probar que:

$$\cot(x-y) = \frac{\cot x \cot y + 1}{\cot y - \cot x}.$$
 (16)

**45.** De las (9), (10), (11) y (12), tenemos:

$$sen (a+b) = sen a cos b + cos a sen b.$$
 (A)

$$sen (a-b) = sen a cos b - cos a sen b.$$
 (B)

$$\cos(a+b) = \cos a \cos b - \sin a \sin b. \tag{C}$$

$$\cos(a-b) = \cos a \cos b + \sin a \sin b. \tag{D}$$

Sumando y restando (A) y (B), y (C) y (D),

$$sen (a+b) + sen (a-b) = 2 sen a cos b.$$

$$sen (a+b) - sen (a-b) = 2 cos a sen b.$$

$$\cos(a+b) + \cos(a-b) = 2\cos a \cos b.$$

$$\cos(a+b) - \cos(a-b) = -2 \operatorname{sen} a \operatorname{sen} b.$$

Hagamos a+b=x, y a-b=y.

Entonces,  $a = \frac{1}{2}(x+y)$  y  $b = \frac{1}{2}(x-y)$ .

Sustituyendo estos valores, tendremos:

$$\operatorname{sen} x + \operatorname{sen} y = 2 \operatorname{sen} \frac{1}{2}(x+y) \operatorname{cos} \frac{1}{2}(x-y).$$
 (17)

$$\operatorname{sen} x - \operatorname{sen} y = 2 \cos \frac{1}{2}(x+y) \operatorname{sen} \frac{1}{2}(x-y).$$
 (18)

$$\cos x + \cos y = 2 \cos \frac{1}{2}(x+y) \cos \frac{1}{2}(x-y).$$
 (19)

$$\cos x - \cos y = -2 \operatorname{sen} \frac{1}{2}(x+y) \operatorname{sen} \frac{1}{2}(x-y).$$
 (20)

**46.** Por las (17) y (18) tenemos:

$$\frac{\operatorname{sen} x + \operatorname{sen} y}{\operatorname{sen} x - \operatorname{sen} y} = \frac{2 \operatorname{sen} \frac{1}{2}(x+y) \operatorname{cos} \frac{1}{2}(x-y)}{2 \operatorname{cos} \frac{1}{2}(x+y) \operatorname{sen} \frac{1}{2}(x-y)}$$

$$= \operatorname{tg} \frac{1}{2}(x+y) \operatorname{cot} \frac{1}{2}(x-y)$$

$$= \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2}(x+y)}{\operatorname{tg} \frac{1}{2}(x-y)}, \text{ por la (3).}$$
(21)

47. Por las (9) y (11), tenemos:

$$sen (x+y) sen (x-y) = (sen x cos y + cos x sen y) (sen x cos y - cos x sen y) 
= sen2 x cos2 y - cos2 x sen2 y 
= sen2 x (1 - sen2 y) - (1 - sen2 x) sen2 y (§ 39) 
= sen2 x - sen2 x sen2 y - sen2 y + sen2 x sen2 y 
= sen2 x - sen2 y.$$
(22)

Este resultado también puede escribirse así:

$$sen (x+y) sen (x-y) = 1 - cos^{2} x - (1 - cos^{2} y) (\S 39)$$

$$= cos^{2} y - cos^{2} x.$$
(23)

De igual manera podemos probar que:

$$\cos(x+y)\cos(x-y) = \cos^2 x - \sin^2 y = \cos^2 y - \sin^2 x.$$
 (24)

### 48. Funciones de 2x.

Haciendo y = x, en la (9), tenemos:

$$sen 2 x = sen x cos x + cos x sen x$$

$$= 2 sen x cos x.$$
(25)

Haciendo y = x en la (10), obtenemos:

$$\cos 2 x = \cos^2 x - \sin^2 x.$$
 (26)

Asimismo tenemos, por el § 39:

$$\cos 2 x = (1 - \sin^2 x) - \sin^2 x = 1 - 2 \sin^2 x \tag{27}$$

$$\cos 2x = \cos^2 x - (1 - \cos^2 x) = 2\cos^2 x - 1. \tag{28}$$

Haciendo y = x en las (13) y (15), tenemos:

$$\text{tg 2 } x = \frac{2 \text{ tg } x}{1 - \text{tg}^2 x}.$$
 (29)

$$\cot 2 x = \frac{\cot^2 x - 1}{2 \cot x}.$$
 (30)

# 49. Funciones de $\frac{1}{2}x$ .

У

De las (27) y (28), por transposición, tenemos:

$$2 \operatorname{sen}^2 x = 1 - \cos 2x$$
 y  $2 \cos^2 x = 1 + \cos 2x$ .

Poniendo  $\frac{1}{2}x$  en lugar de x, y por tanto x en lugar de 2x, tenemos:

$$2 \operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} x = 1 - \cos x. \tag{31}$$

$$2\cos^2\frac{1}{2}x = 1 + \cos x. \tag{32}$$

Asimismo, poniendo  $\frac{1}{2}x$  en lugar de x en la (25), tenemos:

$$2 \operatorname{sen} \frac{1}{2} x \cos \frac{1}{2} x = \operatorname{sen} x. \tag{A}$$

Dividiendo la (31) por la (A), tenemos, por la (4):

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} x = \frac{1 - \cos x}{\sin x}.$$
 (33)

Dividiendo la (32) por la (A), tenemos:

$$\cot \frac{1}{2} x = \frac{1 + \cos x}{\sin x}.\tag{34}$$

# **50.** Funciones de 3x.

Tenemos:

$$sen 3 x = sen (2 x + x) = sen 2 x cos x + cos 2 x sen x, por la (9)$$

$$= (2 sen x cos x) cos x + (1 - 2 sen^{2} x) sen x (§ 48)$$

$$= 2 sen x (1 - sen^{2} x) + sen x - 2 sen^{3} x (§ 39)$$

$$= 3 sen x - 4 sen^{3} x.$$
(35)

Del mismo modo:

$$\cos 3 x = \cos (2 x + x) = \cos 2 x \cos x - \sin 2 x \sin x, \text{ por la (10)}$$

$$= (2 \cos^2 x - 1) \cos x - (2 \sin x \cos x) \sin x (\S 48)$$

$$= 2 \cos^3 x - \cos x - 2 \cos x (1 - \cos^2 x) (\S 39)$$

$$= 4 \cos^3 x - 3 \cos x. \tag{36}$$

De igual manera hallaremos que:

$$tg 3 x = tg (2 x + x) = \frac{tg 2 x + tg x}{1 - tg 2 x tg x}, \text{ por la (13)}$$

$$= \frac{\frac{2 tg x}{1 - tg^2 x} + tg x}{1 - \left(\frac{2 tg x}{1 - tg^2 x}\right) tg x}, \text{ por la (29)}$$

$$= \frac{2 tg x + (1 - tg^2 x) tg x}{1 - tg^2 x - 2 tg^2 x} = \frac{3 tg x - tg^3 x}{1 - 3 tg^2 x}.$$
(37)

### EJERCICIOS

**51.** 1. Comprobar la relación  $\sec^2 x \csc^2 x = \sec^2 x + \csc^2 x$ .

Por la (3), 
$$\sec^2 x \csc^2 x = \frac{1}{\cos^2 x \sec^2 x} = \frac{\sec^2 x + \cos^2 x}{\cos^2 x \sec^2 x}$$
, por la (6)  

$$= \frac{\sec^2 x}{\cos^2 x \sec^2 x} + \frac{\cos^2 x}{\cos^2 x \sec^2 x}$$

$$= \frac{1}{\cos^2 x} + \frac{1}{\sec^2 x} = \sec^2 x + \csc^2 x.$$

2. Comprobar la relación  $\frac{\sin 3x - \sin x}{\cos 3x + \cos x} = \operatorname{tg} x$ .

Por las (18) y (19):

$$\frac{\sec 3 \, x - \sec x}{\cos 3 \, x + \cos x} = \frac{2 \, \cos \frac{1}{2} (3 \, x + x) \, \sec \frac{1}{2} (3 \, x - x)}{2 \, \cos \frac{1}{2} (3 \, x + x) \, \cos \frac{1}{2} (3 \, x - x)} = \operatorname{tg} x.$$

3. Comprobar la relación  $\frac{\operatorname{tg}(x+y) - \operatorname{tg} x}{1 + \operatorname{tg}(x+y) \operatorname{tg} x} = \operatorname{tg} y.$ 

Por la (14): 
$$\frac{\operatorname{tg}(x+y) - \operatorname{tg} x}{1 + \operatorname{tg}(x+y) \operatorname{tg} x} = \operatorname{tg}[(x+y) - x] = \operatorname{tg} y$$
.

Comprobar las relaciones siguientes:

**4.** 
$$\frac{\sin (x+y)}{\sin (x-y)} = \frac{\tan x + \tan y}{\tan x - \tan y}$$
 **5.**  $\frac{\cos (x+y)}{\cos (x-y)} = \frac{1 - \tan x \tan y}{1 + \tan x \tan y}$ 

6. 
$$\frac{\cos x + \cos y}{\cos x - \cos y} = -\cot \frac{1}{2}(x+y) \cot \frac{1}{2}(x-y).$$

- 7.  $\operatorname{sen}(x+y+z) = \operatorname{sen} x \cos y \cos z + \cos x \operatorname{sen} y \cos z + \cos x \cos y \operatorname{sen} z \operatorname{sen} x \operatorname{sen} y \operatorname{sen} z$
- 8.  $\cos(x+y+z) = \cos x \cos y \cos z \sin x \sin y \cos z$  $-\sin x \cos y \sin z - \cos x \sin y \sin z$ .

**9.** 
$$\operatorname{tg} (60^{\circ} + x) - \cot (30^{\circ} - x) = 0.$$
 **12.**  $\left(\frac{\operatorname{tg} x + 1}{\operatorname{tg} x - 1}\right)^{2} = \frac{1 + \operatorname{sen} 2 x}{1 - \operatorname{sen} 2 x}$ 

10. 
$$\frac{\csc^2 A}{\csc^2 A - 2} = \sec 2 A$$
.  
13.  $\frac{\sec 5 x + \sec x}{\cos 5 x + \cos x} = \operatorname{tg} 3 x$ .

11. 
$$\frac{\sin 2 x}{\sin x} - \frac{\cos 2 x}{\cos x} = \sec x$$
. 14.  $\frac{\sin 3 x - \sin 5 x}{\cos 3 x - \cos 5 x} = -\cot 4 x$ .

- 15.  $\sin 4 x = 4 \sin x \cos x 8 \sin^3 x \cos x$ .
- 16.  $\cos 4x = 1 8\cos^2 x + 8\cos^4 x$ .
- 17. Haciendo  $x = 45^{\circ}$ , e  $y = 30^{\circ}$ , en las (11) y (12), probar que: sen  $15^{\circ} = \frac{1}{4} (\sqrt{6} \sqrt{2})$ , cos  $15^{\circ} = \frac{1}{4} (\sqrt{6} + \sqrt{2})$ .
- 18. Haciendo  $x=30^\circ$  en las (33) y (34), probar que:  $tg\ 15^\circ=2-\sqrt{3},\ \cot\ 15^\circ=2+\sqrt{3}.$
- 19. Usando los resultados del ejemplo 17, probar que: sec  $15^{\circ} = \sqrt{6} \sqrt{2}$ , csc  $15^{\circ} = \sqrt{6} + \sqrt{2}$ .
- **20.** Haciendo  $x = 45^{\circ}$  en las (31) y (32), probar que: sen  $22\frac{1}{2}^{\circ} = \frac{1}{2}\sqrt{2 \sqrt{2}}$ ,  $\cos 22\frac{1}{2}^{\circ} = \frac{1}{2}\sqrt{2 + \sqrt{2}}$ .
- **21.** Haciendo  $x = 45^{\circ}$  en las (33) y (34), probar que:  $\operatorname{tg} 22\frac{1}{2}^{\circ} = \sqrt{2} 1, \operatorname{cot} 22\frac{1}{2}^{\circ} = \sqrt{2} + 1.$
- **22.** Haciendo  $x=22\frac{1}{2}^{\circ}$  en las (7) y (8), y usando los resultados del ejercicio 21, probar que:

$$\sec 22\frac{1}{2}^{\circ} = \sqrt{4 - 2\sqrt{2}}, \csc 22\frac{1}{2}^{\circ} = \sqrt{4 + 2\sqrt{2}}.$$

Probar las relaciones siguientes:

**23.** 
$$tg(45^{\circ}+x)-tg(45^{\circ}-x)=2 tg 2 x.$$

**24.** 
$$\cos^4 x - \sin^4 x = \cos 2 x$$
. **25.**  $\frac{1}{\csc x - \cot x} = \cot \frac{1}{2} x$ .

**26.** 
$$\operatorname{sen}^{2}(x+y) - \operatorname{sen}^{2}(x-y) = \operatorname{sen} 2 x \operatorname{sen} 2 y$$
.

27. 
$$\frac{\text{tg }(x-y) + \text{tg }y}{1 - \text{tg }(x-y) \text{ tg }y} = \text{tg }x.$$

**28.** 
$$\cos 5 A \cos 3 A + \sin 5 A \sin 3 A = \cos 2 A$$
.

**29.** 
$$sen(A+B)cos(A-B)-cos(A+B)sen(A-B)=sen 2 B.$$

30. 
$$\frac{\cos 3 x}{\sin x} + \frac{\sin 3 x}{\cos x} = 2 \cot 2 x$$
. 33.  $\frac{\sin 4 x + \sin 3 x}{\cos 3 x - \cos 4 x} = \cot \frac{1}{2} x$ .

31. 
$$\sin 2x = \frac{2 \operatorname{tg} x}{1 + \operatorname{tg}^2 x}$$
 34.  $\sin 50^\circ + \sin 10^\circ = \sin 70^\circ$ .

32. 
$$\cos 2x = \frac{1 - \lg^2 x}{1 + \lg^2 x}$$
 35.  $\frac{\sin x + \sin 2x}{1 + \cos x + \cos 2x} = \lg x$ .

**36.** 
$$2\cos 3x \sin x = \sin 4x - \sin 2x$$
.

37. 
$$\cos 5 x = 5 \cos x - 20 \cos^3 x + 16 \cos^5 x$$
.

38. 
$$\frac{\cos x}{1-\sin x} = \frac{\cot \frac{1}{2}x+1}{\cot \frac{1}{2}x-1}$$
 39.  $\tan 4x = \frac{4 \tan x - 4 \tan^3 x}{1-6 \tan^2 x + \tan^4 x}$ 

**40.** 
$$(\operatorname{sen} x + \cos x) (2 - \operatorname{sen} 2 x) = 2 (\operatorname{sen}^3 x + \cos^3 x).$$

**41.** 
$$(\operatorname{sen} x - \operatorname{sen} y)^2 + (\cos x - \cos y)^2 = 4 \operatorname{sen}^2 \frac{x - y}{2}$$

**42.** 
$$\frac{1+\sin x - \cos x}{1+\sin x + \cos x} = \operatorname{tg} \frac{1}{2} x$$
. **43.**  $\frac{\sin 3 x - \cos 3 x}{\sin x + \cos x} = 2 \sin 2 x - 1$ .

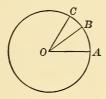
# IV. MISCELÁNEA DE TEOREMAS

# 52. Medida circular de un ángulo.

Se mide un ángulo hallando su razón con otro, adoptado arbitrariamente como unidad de medida.

La unidad de medida usual para los ángulos es el grado, que es un ángulo igual a la 90<sup>a</sup> parte de un ángulo recto.

Otro método de gran importancia para la medida de los ángulos es el conocido por *Método Circular*, en el cual la unidad de medida es un ángulo central subtendido por un arco cuya longitud es igual al radio.



Sea AOB un ángulo cualquiera y AOC la unidad de medida circular; esto es, el ángulo central subtendido por un arco cuya longitud es igual a OA.

Entonces, medida circular de  $AOB = \frac{\angle AOB}{\angle AOC}$ 

Pero por Geometría, 
$$\frac{\angle AOB}{\angle AOC} = \frac{\operatorname{arc} AB}{\operatorname{arc} AC} = \frac{\operatorname{arc} AB}{OA}.$$

De donde, medida circular de 
$$AOB = \frac{\operatorname{arc} AB}{OA}$$
.

Esto es, la medida circular de un ángulo es la razón entre el arco subtendido por sus lados y el radio del círculo.

**53.** La medida circular de un ángulo recto es la razón entre un cuarto de la circunferencia y su radio (§ 52).

Pero si llamamos R al radio, la circunferencia de círculo será  $2 \pi R$ .

Entonces, medida circular de 
$$90^{\circ} = \frac{\frac{1}{4} \text{ de } 2 \pi R}{R} = \frac{\pi}{2}$$

Por lo expuesto anteriormente tendremos que la medida circular de 180° es  $\pi$ ; la de 60°,  $\frac{\pi}{3}$ ; la de 45°,  $\frac{\pi}{4}$ ; etc.

De modo que un ángulo expresado en grados podemos reducirlo a medida circular hallando su razón con 180° y multiplicando el resultado por  $\pi$ .

Así, siendo 115° los  $\frac{23}{36}$  de 180°, la medida circular de 115° será  $\frac{23\pi}{36}$ .

**54.** Inversamente, un ángulo expresado en medida circular podemos expresarlo en grados multiplicando por 180° y dividiendo por  $\pi$ ; o más brevemente, sustituyendo a  $\pi$  por 180°.

Así, 
$$\frac{7\pi}{15} = \frac{7}{15}$$
 de  $180^{\circ} = 84^{\circ}$ .

55. En el método circular encontraremos expresiones como "el ángulo  $\frac{2}{3}$ ," "el ángulo 1," etc.

Tales expresiones se refieren a la unidad de medida; así, el ángulo  $\frac{2}{3}$  significa un ángulo cuyo arco es los  $\frac{2}{3}$  del radio.

"El ángulo 1," es decir, el ángulo cuyo arco es igual al radio, o sea a la unidad de medida circular, reducido a grados por la regla del § 54, da:

$$\frac{180^{\circ}}{\pi} = \frac{180^{\circ}}{3.14159...} = 57.2958^{\circ}$$
, aproximadamente.

Entonces, la regla del § 54 podemos modificarla como sigue:

Un ángulo expresado en medida circular podemos reducirlo a grados multiplicándolo por 57.2958°.

Así, el ángulo  $\frac{2}{3} = \frac{2}{3} \times 57.2958^{\circ} = 38.1972^{\circ} = 38^{\circ}11'49.92''$ .

## EIEMPLOS

- 56. Exprésese en medida circular cada uno de los ángulos siguientes:
- 1. 120°.
- **3**. 67° 30′. **5**. 86° 24′.
- 7. 163° 7′ 30″.

- 2. 315°.
- **4.** 146° 15′. **6.** 53° 20′.
- 8. 88° 53′ 20″.

Exprésese en grados cada uno de los ángulos siguientes:

- 9.  $\frac{5 \pi}{6}$  11.  $\frac{23 \pi}{64}$  13.  $\frac{1}{4}$
- 15.  $\frac{\pi-1}{6}$ .

- 10.  $\frac{11 \pi}{24}$ . 12.  $\frac{3}{2}$ .
- 14.  $\frac{5}{3}$
- 16.  $\frac{3\pi+2}{5}$

# 57. Funciones trigonométricas inversas.

La expresión sen<sup>-1</sup> x se llama seno inverso de x o anti-seno de x, y significa el ángulo cuyo seno es x.

Así, estableciendo que el seno del ángulo x es igual a y, podremos expresarlo de las dos maneras siguientes:

sen 
$$x = y$$
, o  $x = \operatorname{sen}^{-1} y$ .

De igual modo,  $\cos^{-1} x$  significa el ángulo cuyo coseno es x;  $tg^{-1} x$ , el ángulo cuya tangente es x; etc.

Nota. El estudiante tendrá mucho cuidado en no confundir la notación anterior con el exponente -1; la potencia -1 de sen x se expresa así: (sen x) $^{-1}$ , y no sen $^{-1}$  x.

Es evidente que el seno del ángulo cuyo seno es x, es x; esto es: sen  $(\text{sen}^{-1} x) = x$ .

De igual modo,  $\cos(\cos^{-1} x) = x$ ;  $\operatorname{tg}(\operatorname{tg}^{-1} x) = x$ ; etc.

- 58. Con auxilio de lo expuesto en el § 57, podemos derivar de cualquier fórmula que envuelva funciones directas, una relación entre funciones inversas.
  - 1. De la fórmula  $\operatorname{tg}(x+y) = \frac{\operatorname{tg} x + \operatorname{tg} y}{1 \operatorname{tg} x \operatorname{tg} y}$ , derivar

$$tg^{-1} a + tg^{-1} b = tg^{-1} \frac{a+b}{1-ab}$$

Hagamos

$$\operatorname{tg} x = a \text{ y } \operatorname{tg} y = b.$$

Entonces, por el § 57,  $x = tg^{-1} a$ ;  $y = tg^{-1} b$ .

Sustituyendo estos valores en la fórmula dada:

$$\operatorname{tg} (\operatorname{tg}^{-1} a + \operatorname{tg}^{-1} b) = \frac{a+b}{1-ab}.$$

De donde,

$$tg^{-1} a + tg^{-1} b = tg^{-1} \frac{a+b}{1-ab}$$

2. Comprobar la relación  $\cot^{-1} a - \sec^{-1} b = \cos^{-1} \frac{a + \sqrt{b^2 - 1}}{b\sqrt{a^2 + 1}}$ 

Hagamos

$$\cot^{-1} a = x \text{ y } \sec^{-1} b = y.$$

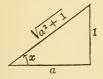
Entonces,

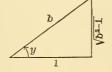
$$\cot x = a$$
 y  $\sec y = b$ .

Ahora,

$$\cos(x-y) = \cos x \cos y + \sin x \sin y.$$
 (A)

Para hallar los valores de los senos y cosenos de x e y, podemos usar el método del  $\S$  6.





En el triángulo rectángulo que contiene el ángulo x, el lado adyacente es a y el opuesto 1; entonces, el valor de la hipotenusa será:  $\sqrt{a^2+1}$ .

En el triángulo rectángulo que contiene el ángulo y, la hipotenusa es b y el lado adyacente es 1; entonces, el lado opuesto será:  $\sqrt{b^2-1}$ .

Sustituyendo los valores de  $\cos x$ ,  $\cos y$ ,  $\sin x$  y  $\sin y$ , en (A), tenemos:

$$\cos(x-y) = \frac{a}{\sqrt{a^2+1}} \cdot \frac{1}{b} + \frac{1}{\sqrt{a^2+1}} \cdot \frac{\sqrt{b^2-1}}{b} = \frac{a+\sqrt{b^2-1}}{b\sqrt{a^2+1}}.$$

De donde, 
$$x-y \circ \cot^{-1} a - \sec^{-1} b = \cos^{-1} \frac{a + \sqrt{b^2 - 1}}{b\sqrt{a^2 + 1}}$$
.

#### EJEMPLOS

3. De la fórmula  $\cot 2x = \frac{\cot^2 x - 1}{2 \cot x}$ , probar que:

$$2 \cot^{-1} a = \cot^{-1} \frac{a^2 - 1}{2 a}.$$

- 4. De la fórmula  $\cos 2x = 1 2 \sec^2 x$ , probar que:  $2 \sec^{-1} a = \cos^{-1} (1 - 2 a^2)$ .
- 5. De la fórmula sen  $2 x = 2 \text{ sen } x \cos x$ , probar que:  $2 \cos^{-1} a = \text{sen}^{-1} (2 a \sqrt{1 a^2})$ .
- 6. De la fórmula  $\cos(x+y) = \cos x \cos y \sin x \sin y$ , probar que:  $\cos^{-1} a + \cos^{-1} b = \cos^{-1} (ab \sqrt{1-a^2} \sqrt{1-b^2})$ .
  - 7. De la fórmula sen  $3 x = 3 \text{ sen } x 4 \text{ sen}^3 x$ , probar que:  $3 \text{ sen}^{-1} a = \text{sen}^{-1} (3 a 4 a^3)$ .

Probar las siguientes relaciones:

8. 
$$\cot^{-1} a + \cot^{-1} b = \cot^{-1} \frac{ab-1}{a+b}$$

9. 
$$2\cos^{-1}a = \cos^{-1}(2a^2 - 1)$$
.

10. 
$$\operatorname{sen}^{-1} a - \operatorname{sen}^{-1} b = \operatorname{sen}^{-1} (a\sqrt{1-b^2} - b\sqrt{1-a^2}).$$

11. 
$$3 \text{ tg}^{-1} a = \text{tg}^{-1} \frac{3 a - a^3}{1 - 3 a^2}$$

12. 
$$\cot^{-1}(a-b) - \cot^{-1}(a+b) = \cot^{-1}\frac{a^2 - b^2 + 1}{2b}$$

13. 
$$\sin^{-1} a + \cos^{-1} b = \operatorname{tg}^{-1} \frac{ab + \sqrt{1 - a^2} \sqrt{1 - b^2}}{b\sqrt{1 - a^2} - a\sqrt{1 - b^2}}$$

**14.** 
$$\sec^{-1} a - \csc^{-1} b = \cos^{-1} \frac{\sqrt{a^2 - 1} + \sqrt{b^2 - 1}}{ab}$$
.

**15.** 
$$tg^{-1}a + cos^{-1}\frac{1}{a} = sen^{-1}\frac{a + \sqrt{a^2 - 1}}{a\sqrt{a^2 + 1}}$$
.

**16.** 
$$tg^{-1}\frac{a}{a-1}-tg^{-1}\frac{a+1}{a}=tg^{-1}\frac{1}{2a^2}$$
.

17. 
$$2 \operatorname{sen}^{-1} a = \operatorname{tg}^{-1} \frac{2 a \sqrt{1 - a^2}}{1 - 2 a^2}$$

**18.** 
$$\operatorname{tg}^{-1} a + 2 \operatorname{tg}^{-1} b = \operatorname{tg}^{-1} \frac{a (1 - b^2) + 2 b}{1 - b^2 - 2 ab}$$
.

**59.** La tabla siguiente expresa el valor de cada una de las seis principales funciones trigonométricas de un ángulo, en términos de las otras cinco:

sen A		$\sqrt{1-\cos^2 A}$	$\frac{\operatorname{tg} A}{\sqrt{1+\operatorname{tg}^2 A}}$	$\frac{1}{\sqrt{1+\cot^2 A}}$	$\frac{\sqrt{\sec^2 A - 1}}{\sec A}$	$\frac{1}{\csc A}$
cos A	$\sqrt{1-\sin^2 A}$	*****	$\frac{1}{\sqrt{1+\operatorname{tg}^2 A}}$	$\frac{\cot A}{\sqrt{1+\cot^2 A}}$	$\frac{1}{\sec A}$	$\frac{\sqrt{\csc^2 A - 1}}{\csc A}$
tg A	$\frac{\operatorname{sen} A}{\sqrt{1-\operatorname{sen}^2 A}}$	$\frac{\sqrt{1-\cos^2 A}}{\cos A}$		$\frac{1}{\cot A}$	$\sqrt{\sec^2 A - 1}$	$\frac{1}{\sqrt{\csc^2 A - 1}}$
cot A	$\frac{\sqrt{1-\sin^2 A}}{\sin A}$	$\frac{\cos A}{\sqrt{1-\cos^2 A}}$	$\frac{1}{\operatorname{tg} A}$		$\frac{1}{\sqrt{\sec^2 A - 1}}$	$\sqrt{\csc^2 A - 1}$
sec A	$\frac{1}{\sqrt{1-\sin^2 A}}$	$\frac{1}{\cos A}$	$\sqrt{1+\operatorname{tg}^2 A}$	$\frac{\sqrt{1+\cot^2 A}}{\cot A}$	•••••	$\frac{\csc A}{\sqrt{\csc^2 A - 1}}$
csc A	$\frac{1}{\operatorname{sen} A}$	$\frac{1}{\sqrt{1-\cos^2 A}}$	$\frac{\sqrt{1+\operatorname{tg}^2 A}}{\operatorname{tg} A}$	$\sqrt{1+\cot^2 A}$	$\frac{\sec A}{\sqrt{\sec^2 A - 1}}$	

Las formas recíprocas se comprobaron en el § 36.

Las demás pueden derivarse por medio de los §§ 36, 37, 38, 39 y 40, pero lo dejamos al cuidado del estudiante como ejercicios.

Como ilustración vamos a demostrar que:

$$\cos A = \frac{\sqrt{\csc^2 A - 1}}{\csc A}.$$
 Por el § 39,  $\cos A = \sqrt{1 - \sin^2 A} = \sqrt{1 - \frac{1}{\csc^2 A}} = \frac{\sqrt{\csc^2 A - 1}}{\csc A}.$ 

También pueden derivarse las fórmulas anteriores por el método expuesto en el § 6; así, propongámonos determinar la fórmula de cada una de las demás funciones de un ángulo en términos de la secante.

Tenemos, 
$$\sec A = \frac{\sec A}{1}.$$

Por ser la secante la razón entre la hipotenusa y el lado adyacente  $AB = \sec A$  y AC = 1; entonces,  $BC = \sqrt{\overline{AB^2 - AC^2}} = \sqrt{\sec^2 A - 1}$ .

De donde, por definición,

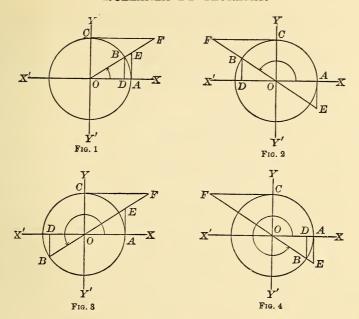
$$\operatorname{sen} A = \frac{\sqrt{\sec^2 A - 1}}{\sec A}, \qquad \operatorname{tg} A = \sqrt{\sec^2 A - 1}, \qquad \operatorname{csc} A = \frac{\sec A}{\sqrt{\sec^2 A - 1}}.$$

$$\operatorname{cos} A = \frac{1}{\sec A}, \qquad \operatorname{cot} A = \frac{1}{\sqrt{\sec^2 A - 1}}.$$

# 60. Valores lineales de las funciones.

Sea AOB un ángulo cualquiera. Haciendo centro en O y con un radio igual a 1, descríbase el círculo AB; tracemos BD y AE perpendiculares a XX' y CF perpendicular a YY'. Entonces, por el § 17, las funciones de AOB son:

	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sec.	Csc.
Fig. 1	$\frac{BD}{OB}$	$\frac{OD}{OB}$	$\frac{BD}{OD}$	$\frac{OD}{BD}$	$\frac{OB}{OD}$	$\frac{OB}{BD}$
Fig. 2	$\frac{BD}{OB}$	$-\frac{OD}{OB}$	$-\frac{BD}{OD}$	$-\frac{OD}{BD}$	$-\frac{OB}{OD}$	$\frac{OB}{BD}$
Fig. 3	$-\frac{BD}{OB}$	$-\frac{OD}{OB}$	$\frac{BD}{OD}$	$rac{OD}{BD}$	$-\frac{OB}{OD}$	$-\frac{OB}{BD}$
Fig. 4	$-\frac{BD}{OB}$	$\frac{OD}{OB}$	$-\frac{BD}{OD}$	$-\frac{OD}{BD}$	$\frac{OB}{OD}$	$-\frac{OB}{BD}$



Pero siendo semejantes los triángulos rectángulos OBD, OEA y OCF y OA = OC = 1, tenemos:

$$\frac{BD}{OD} = \frac{AE}{OA} = AE, \qquad \frac{OB}{OD} = \frac{OE}{OA} = OE,$$

$$\frac{OD}{BD} = \frac{CF}{OC} = CF, \qquad \frac{OB}{BD} = \frac{OF}{OC} = OF.$$

De donde, siendo OB = 1, las funciones de AOB son:

	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sec.	Csc.
Fig. 1	BD	OD	AE	CF	OE	OF
Fig. 2	BD	-OD	-AE	-CF	-OE	OF
Fig. 3	-BD	-OD	AE	CF	-OE	-OF
Fig. 4	-BD	OD	-AE	-CF	OE	-OF

Las cuales nos dicen que en un círculo cuyo radio es igual a la unidad,

El seno es la perpendicular a  $XX^\prime$  trazada desde la intersección de la línea terminal con la circunferencia.

El coseno es la línea trazada desde el centro de la circunferencia al pie del seno.

La tangente es la porción de la tangente geométrica a la circunferencia en el punto de su intersección con OX, y comprendida entre OX y la línea terminal, prolongada si fuese necesario.

La cotangente es la porción de la tangente geométrica a la circunferencia en su intersección con OY, comprendida entre OY y la línea terminal, prolongada si fuese necesario.

La secante es la porción de la línea terminal, o de ésta prolongada, comprendida entre el centro y la tangente.

La cosecante es la porción de la línea terminal, o de ésta prolongada, comprendida entre el centro y la cotangente.

Con relación a sus signos algebraicos tenemos que:

Los senos y tangentes medidos sobre XX' son positivos, y debajo, negativos; los cosenos y cotangentes medidos a la derecha de YY', son positivos, y a la izquierda, negativos; las secantes y cosecantes medidas sobre la línea terminal son positivas si su prolongación para encontrar la tangente o cotangente se hace por el extremo del arco, y negativas si la prolongación se hace en sentido opuesto.¹

Las definiciones anteriores se llaman valores lineales de las funciones trigonométricas.<sup>2</sup>

Esas líneas representan simplemente los valores de las funciones cuando el radio es la unidad; esto es, el valor numérico del seno de un ángulo es igual al número que expresa la longitud de la perpendicular a XX' trazada desde la intersección de la línea terminal con la circunferencia.

**61.** Variaciones que sufren las seis principales funciones trigonométricas de un ángulo, cuando éste varía de 0° a 360°.

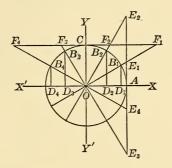
Supongamos que la línea terminal, partiendo de una posición OA, gira alrededor del punto O como un pivote, en dirección contraria a la de las manecillas de un reloj.

Entonces, el valor del seno del ángulo comienza con 0 y va tomando sucesivamente los valores  $B_1D_1$ ,  $B_2D_2$ , OC,  $B_3D_3$ ,  $B_4D_4$ , etc. (§ 60), es evidente que cuando el ángulo aumenta de 0° a 90°, el seno aumenta de 0 a 1; de 90° a 180°, disminuye de 1 a 0; de 180° a 270°, disminuye (algebraicamente) de 0 a -1; y de 270° a 360°, aumenta de -1 a 0.

¹ Nota del Traductor. — Este último extremo ha sido necesario expresarlo en distinta forma a la del texto en inglés, para que pueda ser comprendido sin lugar a dudas.

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Más comunmente en castellano por "líneas trigonométricas de un arco."

El coseno comienza con el valor OA y toma sucesivamente los valores  $OD_1$ ,  $OD_2$ , 0,  $-OD_3$ ,  $-OD_4$ , etc.; luego de 0° a 90°, disminuye de 1 a 0; de 90° a 180°, disminuye de 0 a -1; de 180° a 270°. aumenta de -1 a 0; y de 270° a 360°, aumenta de 0 a 1.



La tangente comienza con un valor 0 y toma sucesivamente los valores  $AE_1$ ,  $AE_2$ ,  $\infty$ ,  $-AE_3$ ,  $-AE_4$ , etc.; luego de 0° a 90° aumenta de 0 a  $\infty$ ; de 90° a 180°, aumenta de  $-\infty$  a 0; de 180° a 270°, aumenta de 0 a  $\infty$ ; y de 270° a 360°, aumenta de  $-\infty$ , a 0.

La cotangente comienza con un valor  $\infty$ , y toma sucesivamente los valores  $CF_1$ ,  $CF_2$ , 0,  $-CF_3$ ,  $-CF_4$ , etc.; luego de 0° a 90° disminuye de  $\infty$  a 0; de 90° a 180°, disminuye de 0 a  $-\infty$ ; de 180° a 270°, disminuye de  $\infty$  a 0; y de 270° a 360°, disminuye de 0 a  $-\infty$ .

La secante comienza con un valor OA, y toma sucesivamente los valores  $OE_1$ ,  $OE_2$ ,  $\infty$ ,  $-OE_3$ ,  $-OE_4$ , etc.; luego de 0° a 90° aumenta de 1 a  $\infty$ ; de 90° a 180°, aumenta de  $-\infty$  a -1; de 180° a 270°, disminuye de -1 a  $-\infty$ ; y de 270° a 360°, disminuye de  $\infty$  a 1.

La cosecante comienza con un valor  $\infty$ , y toma sucesivamente los valores  $OF_1$ ,  $OF_2$ , OC,  $OF_3$ ,  $OF_4$ , etc.; luego de 0° a 90° disminuye de  $\infty$  a 1; de 90° a 180°, aumenta de 1 a  $\infty$ ; de 180° a 270°, aumenta de  $-\infty$  a -1; y de 270° a 360°, disminuye de -1 a  $-\infty$ .

Nota. Donde quiera que encontremos el signo  $\infty$  en la discusión anterior, le daremos igual interpretación a la explicada en la Nota del § 25.

# 62. Ecuaciones trigonométricas.

1. Hallar el valor de A cuando cos  $A = \frac{1}{2}$ .

Sabemos que uno de los valores de A es  $60^{\circ}$  (§ 8).

Y siendo  $\cos(-60^\circ) = \cos 60^\circ$  (§ 29), otro valor de A es  $-60^\circ$ .

Asimismo, sabemos que (§ 21), un múltiplo de 360° puede sumarse a, o restarse de, un ángulo, sin que se alteren sus funciones.

Entonces, otros valores de A serán:

 $360^{\circ}+60^{\circ}$ ,  $720^{\circ}+60^{\circ}$ ,  $-360^{\circ}+60^{\circ}$ ,  $360^{\circ}-60^{\circ}$ ,  $720^{\circ}-60^{\circ}$ ,  $-360^{\circ}-60^{\circ}$ , etc.

De lo expuesto resulta evidente que el número de valores posibles para A, es indefinidamente grande y que cada uno de ellos se halla expresado por las fórmulas

$$n \times 360^{\circ} + 60^{\circ}$$
, o  $n \times 360^{\circ} - 60^{\circ}$ ;

en las que n puede ser 0, o cualquier número entero, positivo o negativo.

Usando la notación circular, tendremos:

$$A = n \times 2 \pi \pm \frac{\pi}{3} = 2 n\pi \pm \frac{\pi}{3}$$

2. Hallar el valor de A cuando tg  $A = \frac{1}{3}\sqrt{3}$ .

Sabemos que un valor de A es 30° (§ 8); otro valor es  $180^{\circ}+30^{\circ}$  (§ 27).

Sumando o restando a estos ángulos, múltiplos de 360°, serán los que siguen, otros valores de A:

$$360^{\circ} + 30^{\circ}, 540^{\circ} + 30^{\circ}, -360^{\circ} + 30^{\circ}, -180^{\circ} + 30^{\circ}, \text{ etc.}$$

Es evidente que todos los valores de A en el caso anterior están dados por la expresión:

$$n \times 180^{\circ} + 30^{\circ};$$

en la que n puede ser 0, o cualquier número entero, positivo o negativo. En notación circular tendremos:

$$A = n\pi + \frac{\pi}{6}.$$

3. Hallar el valor de A, cuando sen  $A = \frac{1}{2}\sqrt{2}$ .

Un valor de A es  $45^{\circ}$  (§ 7).

Y como sen  $(180^{\circ}-45^{\circ}) = \text{sen } 45^{\circ}$  (§ 33), otro valor de A es:

$$180^{\circ} - 45^{\circ}$$
.

Sumando o restando a estos ángulos múltiplos de  $360^{\circ}$ , resultan otros valores de A, que son:

$$360^{\circ}+45^{\circ}$$
,  $540^{\circ}-45^{\circ}$ ,  $-360^{\circ}+45^{\circ}$ ,  $-180^{\circ}-45^{\circ}$ , etc.

Es evidente que todos los valores de A, en el caso precedente, están dados por la expresión:

$$n \times 180^{\circ} + (-1)^n 45^{\circ}$$
;

en la que n puede ser 0, o cualquier número entero, positivo o negativo.

O, por notación circular, 
$$A = n\pi + (-1)^n \frac{\pi}{4}$$

Es evidente que para hallar el valor de A en cualquiera ecuación de las formas anteriores, hallaremos uno de los valores de A y la sustituiremos por ese valor en las expresiones siguientes:

Si se nos da sen A,  $n\pi + (-1)^n A$ .

Si se nos da cos A,  $2n\pi \pm A$ .

Si se nos da  $\operatorname{tg} A$ ,  $n\pi + A$ .

La regla para las ecuaciones en que se nos dé  $\cot A$  es la misma que la de  $\cot A$ ; la de  $\cot A$ , la misma que la de  $\cot A$ ; y para  $\cot A$ , la misma que para  $\cot A$ .

## EJEMPLOS

Hallar el valor de A en cada una de las expresiones siguientes:

**4**. 
$$tg A = \sqrt{3}$$
.

8. 
$$\cot A = -1$$
.

5. 
$$\cos A = -\frac{1}{2}\sqrt{3}$$
.

9. 
$$\csc A = -\frac{2}{3}\sqrt{3}$$
.

6. sen 
$$A = \frac{1}{2}$$
.

**10.** 
$$\cot A = 0$$
.

7. 
$$\sec A = \sqrt{2}$$
.

**11.** 
$$\sec A = -1$$
.

**63.** 1. Resolución de la ecuación  $\cos 2A = \cos A$ .

Por la (28):  $2\cos^2 A - 1 = \cos A$ , o  $2\cos^2 A - \cos A = 1$ .

Resolviendo esta ecuación,

$$\cos A = \frac{1 \pm \sqrt{1+8}}{4} = \frac{1 \pm 3}{4} = 1 \text{ o } -\frac{1}{2}.$$

Si  $\cos A = 1$ , un valor de A es  $0^{\circ}$  (§ 22) y  $A = 2 n\pi$  (§ 62).

Si 
$$\cos A = -\frac{1}{2}$$
, un valor de A es 120° (§ 27) y  $A = 2 n\pi \pm \frac{2 \pi}{3}$ .

2. Resolución de la ecuación tg 2x=6 tg x.

Por la (29): 
$$\frac{2 \operatorname{tg} x}{1 - \operatorname{tg}^2 x} = 6 \operatorname{tg} x. \tag{A}$$

Una solución es evidentemente: tg x = 0.

En este caso, un valor de x es 0°, y  $x = n\pi$  (§ 62).

Dividiendo (A) por 2 tg x, tenemos:

$$\frac{1}{1-\lg^2 x} = 3, \text{ o } 1 = 3-3 \lg^2 x, \text{ o } 3 \lg^2 x = 2.$$

De donde, 
$$tg^2 x = \frac{2}{3}$$
, o  $tg x = \pm \sqrt{\frac{2}{3}} = \pm \frac{1}{3}\sqrt{6}$ .

Por tanto, 
$$x = tg^{-1} \left( \pm \frac{1}{3}\sqrt{6} \right) = \pm tg^{-1} \left( \frac{1}{3}\sqrt{6} \right).$$

# EJEMPLOS

Hallar el valor de x en cada una de las ecuaciones siguientes:

3. 
$$\sin x = \sin 2x$$
.

7. 
$$\cot 2 x + \cot x = 0$$
.

4. sen 
$$2x + \cos x = 0$$
.

8. 
$$tg(45^{\circ}-x)+cot(45^{\circ}-x)=4$$
.

5. 
$$\cos x + \cos 3 x = 0$$
.

**9**. 
$$tg 3 x = 5 tg x$$
.

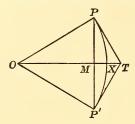
6. 
$$tg 3 x + tg x = 0$$
.

**10.** 
$$\cos x \cot x = 1$$
.

# **64.** Valores límites de $\frac{\operatorname{sen} x}{x}$ y de $\frac{\operatorname{tg} x}{x}$ .

Hallar los valores límites de las fracciones  $\frac{\operatorname{sen} x}{x}$  y  $\frac{\operatorname{tg} x}{x}$ , cuando x disminuye indefinidamente.

Nota. Supondremos a x expresado en medida circular (§ 52).



Sea OPXP' un sector circular.

Tracemos PT y P'T, tangentes al arco en P y P' y unamos O con T y P con P'.

Por Geometría, PT = P'T.

Entonces, OT es perpendicular a PP' en su punto medio M y biseca al arco PP' en X.

Sea el  $\angle XOP = \angle XOP' = x$ .

Por Geometría,  $\operatorname{arco} PP' > \operatorname{cuerda} PP'$  y < PTP'.

De donde,

$$\operatorname{arco} PX > PM \text{ y } < PT.$$

Y por tanto,

$$\frac{\operatorname{arco} PX}{OP} > \frac{PM}{OP} \text{ y } < \frac{PT}{OP}.$$

O por el § 52, medida circular x > sen x y < tg x.

Representando la medida circular de x por x simplemente, y dividiendo por seno x, tendremos:

$$\frac{x}{\sin x} > 1$$
, y  $< \frac{\operatorname{tg} x}{\sin x}$  o  $\frac{1}{\cos x}$ .

De donde,

$$\frac{\sin x}{x} < 1 \text{ y} > \cos x.$$

Pero cuando x disminuye indefinidamente,  $\cos x$  se aproxima al límite 1 (§ 22).

De aquí que,  $\frac{\sin x}{x}$  se aproxima al límite 1 cuando x disminuye indefinidamente.

Asimismo, 
$$\frac{\operatorname{tg} x}{x} = \frac{\operatorname{sen} x}{x \cos x} = \frac{\operatorname{sen} x}{x} \times \frac{1}{\cos x}$$

Pero  $\frac{\operatorname{sen} x}{x}$  y  $\frac{1}{\cos x}$  se aproximan al límite 1 cuando x disminuye indefinidamente.

Luego  $\frac{\operatorname{tg} x}{x}$  se aproxima al límite 1 cuando x disminuye indefinidamente.

# V. LOGARITMOS

65. Todo número positivo puede expresarse, exacta o aproximadamente, como una potencia de 10.

Así, 
$$100 = 10^2$$
;  $13 = 10^{1.113943}$ ...; etc.

Cuando expresamos un número de este modo, el exponente correspondiente se llama su "Logaritmo cuya base es 10."

Así, 2 es logaritmo de 100 cuando la base es 10, relación que se escribe:  $\log_{10} 100 = 2$ , o simplemente,  $\log 100 = 2$ .

66. Los logaritmos de los números cuya base es 10, se llaman Logaritmos Comunes, y, conjuntamente, forman el Sistema Común.

Estos son los únicos logaritmos que se usan en los problemas numéricos.

Cualquier número positivo, excepto la unidad, se puede emplear como base de un sistema de logaritmos; así, si  $a^x = m$ , siendo a y m números positivos, tendremos:  $x = \log_a m$ .

Nota. Se considera que un número negativo no tiene logaritmo.

67. Por Algebra tenemos que:

$$10^{0} = 1,$$
  $10^{-1} = \frac{1}{10} = .1,$   $10^{-2} = \frac{1}{10^{2}} = .01,$   $10^{2} = 100,$   $10^{-3} = \frac{1}{10^{3}} = .001,$  etc.

De donde por definición (§ 65),

$$\log 1 = 0,$$
  $\log .1 = -1 = 9 - 10,$   $\log 10 = 1,$   $\log .01 = -2 = 8 - 10,$   $\log .001 = -3 = 7 - 10,$  etc.

Nota. Es preferible en la práctica la segunda forma dada para expresar los logaritmos de .1, .01, etc. Si no se expresa cual es la base, se entiende que es 10.

68. De lo expuesto en el § 67, se deduce evidentemente que el logaritmo de un número mayor que 1 es positivo y que el logaritmo de un número comprendido entre 0 y 1 es negativo.

69. Si un número no es una potencia exacta de 10, su logaritmo común no puede expresarse sino aproximadamente.

La parte entera de un logaritmo se llama característica, y la parte decimal, mantisa.

Por ejemplo,

 $\log 13 = 1.113943$ .

En este caso la característica es 1 y la mantisa .113943.

Por razones que se explicarán más adelante, las tablas de los logaritmos de los números no nos dan nada más que la mantisa; la característica podemos determinarla por medio de las reglas que se dan en los §§ 70 y 71.

**70**. Por el § 67 es evidente que el logaritmo de un número comprendido entre

1 y 10 es igual a 0+un decimal;

10 y 100 es igual a 1+un decimal;

100 y 1000 es igual a 2+un decimal; etc.

Entonces, la característica del logaritmo de un número formado por una sola cifra a la izquierda del punto decimal es 0; con dos cifras a la izquierda del punto decimal es 1; con tres cifras a la izquierda del punto decimal es 2; etc.

Por tanto, la característica del logaritmo de un número mayor que 1 es una unidad menor que el número de cifras que tenga a la izquierda del punto decimal.

Por ejemplo, la característica del logaritmo de 906328.51 es 5.

71. De igual modo, el logaritmo de un número comprendido entre

1 y .1 es igual a 9+un decimal-10;

.1 y .01 es igual a 8+un decimal-10;

.01 y .001 es igual a 7+un decimal -10; etc.

De donde, la característica del logaritmo de un decimal que no tenga ningún cero entre el punto y la primera cifra significativa es 9, con -10 escrito después de la mantisa; de un decimal con un cero entre el punto y la primera cifra significativa es 8, con -10 después de la mantisa; de un decimal con dos ceros entre el punto y la primera cifra significativa es 7, con -10 después de la mantisa, etc.

Por tanto, para hallar la característica del logaritmo de un número menor que 1, réstese de 9 el número de ceros que haya entre el punto y la primera cifra significativa y escríbase -10 después de la mantisa.

Por ejemplo, la característica del logaritmo de .007023 es 7, escribiendo -10 después de la mantisa.

Nota. Algunos autores combinan las dos partes de la característica y escriben el resultado como una característica negativa antes de la mantisa.

Así, en lugar de 7.603658 – 10, encontrará frecuentemente el estudiante, 3.603658, llevando sobre la característica un signo menos para denotar que ella es negativa, siendo siempre positiva la mantisa.

#### PROPIEDADES DE LOS LOGARITMOS

72. En cualquier sistema de logaritmos, el logaritmo de 1 es 0.

Por Algebra sabemos que  $a^0=1$ ; entonces, § 66,  $\log_a 1=0$ .

- 73. En cualquier sistema de logaritmos, el logaritmo de la base es 1.  $a^1 = a$ , entonces  $\log_a a = 1$ .
- **74.** En cualquier sistema de logaritmos en que la base sea mayor que 1, el logaritmo de 0 es  $-\infty$ .

Si 
$$a$$
 es mayor que 1,  $a^{-\infty} = \frac{1}{a^{\infty}} = \frac{1}{\infty} = 0$ .

De donde, § 66,  $\log_a 0 = -\infty$ .

Nota. No podemos atribuir ningún significado literal a resultados tales como  $\log_a 0 = -\infty$ ; debe interpretarse del modo siguiente:

Si en cualquier sistema cuya base es mayor que la unidad, un número se aproxima al límite 0, su logaritmo es negativo y aumenta fuera de todo límite en valor absoluto.

**75**. En cualquier sistema, el logaritmo de un producto es igual a la suma de los logaritmos de sus factores.

Supongamos las ecuaciones:

$$\begin{vmatrix} a^x = m \\ a^y = n \end{vmatrix} ; \text{ entonces (§ 66), } \begin{cases} x = \log_a m, \\ y = \log_a n. \end{cases}$$

Multiplicando entre sí las supuestas ecuaciones,

$$a^x \times a^y = mn$$
, o  $a^{x+y} = mn$ .

Entonces,  $\log_a mn = x + y = \log_a m + \log_a n$ .

De igual manera, podemos probar el teorema para un producto compuesto de tres o más factores.

- **76.** Por medio del § 75 podemos hallar el logaritmo de un número compuesto, cuando se conozcan los de sus factores.
  - 1. Dado  $\log 2 = .3010$ , y  $\log 3 = .4771$ ; hallar  $\log 72$ .

$$\log 72 = \log (2 \times 2 \times 2 \times 3 \times 3)$$

$$= \log 2 + \log 2 + \log 2 + \log 3 + \log 3 \text{ (§ 75)}$$

$$= 3 \times \log 2 + 2 \times \log 3 = .9030 + .9542 = 1.8572.$$

#### EJEMPLOS

Dado  $\log 2 = .3010$ ,  $\log 3 = .4771$ ,  $\log 5 = .6990$ ,  $\log 7 = .8451$ , hallar:

- log 35.
   log 126.
   log 324.
   log 2625.
   log 50.
   log 196.
   log 378.
   log 6048.
   log 42.
   log 245.
   log 875.
   log 12005.
- **5**. log 75. **9**. log 210. **13**. log 686. **17**. log 15876.

77. En cualquier sistema, el logaritmo de una fracción es igual al logaritmo del numerador menos el logaritmo del denominador.

Supongamos las ecuaciones:

$$\begin{vmatrix}
a^x = m \\
a^y = n
\end{vmatrix}$$
; entonces,  $\begin{cases}
x = \log_a m, \\
y = \log_a n.
\end{cases}$ 

Dividiendo las supuestas ecuaciones entre sí,

$$\frac{a^x}{a^y} = \frac{m}{n}$$
, o  $a^{x-y} = \frac{m}{n}$ .

Entonces,  $\log_a \frac{m}{n} = x - y = \log_a m - \log_a n$ .

**78.** 1. Dado  $\log 2 = .3010$ , hallar  $\log 5$ .

$$\log 5 = \log \frac{10}{2} = \log 10 - \log 2$$
 (§ 77) = 1 - .3010 = .6990.

#### EJEMPLOS

Dado  $\log 2 = .3010$ ,  $\log 3 = .4771$ ,  $\log 7 = .8451$ , hallar:

- **2.**  $\log \frac{10}{3}$ . **5.**  $\log 14\frac{2}{7}$ . **8.**  $\log \frac{48}{25}$ . **11.**  $\log 28\frac{4}{5}$ . **3.**  $\log \frac{7}{4}$ . **6.**  $\log \frac{49}{27}$ . **9.**  $\log 6\frac{2}{9}$ . **12.**  $\log \frac{29}{9}$ .
- **4.**  $\log 45$ . **7.**  $\log 225$ . **10.**  $\log 135$ . **13.**  $\log 110\frac{1}{4}$ .

79. En cualquier sistema, el logaritmo de cualquiera potencia de una cantidad es igual al logaritmo de la cantidad multiplicado por el exponente de la potencia.

Supongamos la ecuación  $a^x = m$ , de donde,  $x = \log_a m$ .

Elevando ambos miembros de la ecuación supuesta a la potencia p,

$$a^{px} = m^p$$
; de donde,  $\log_a m^p = px = p \log_a m$ .

80. En cualquier sistema, el logaritmo de cualquiera raíz de una cantidad es igual al logaritmo de la cantidad dividido por el índice de la raiz.

$$\log_a \sqrt[r]{m} = \log_a (m^{\frac{1}{r}}) = \frac{1}{r} \log_a m \ (\S 79).$$

**81.** 1. Dado  $\log 2 = .3010$ ; hallar  $\log 2^{\frac{5}{3}}$ .

$$\log 2^{\frac{6}{3}} = \frac{5}{3} \times \log 2 = \frac{5}{3} \times .3010 = .5017.$$

Nota. Para multiplicar un logaritmo por una fracción, se multiplica primero por el numerador y después se divide el resultado por el denominador.

**2.** Dado  $\log 3 = .4771$ ; hallar el  $\log \sqrt[8]{3}$ .

$$\log \sqrt[8]{3} = \frac{\log 3}{8} = \frac{.4771}{8} = .0596.$$

#### EIEMPLOS

Dado  $\log 2 = .3010$ ,  $\log 3 = .4771$ ,  $\log 7 = .8451$ , hallar:

- **3.**  $\log 3^7$ . **6.**  $\log 28^6$ . **9.**  $\log \sqrt[3]{2}$ . **12.**  $\log \sqrt[4]{525}$ .

- **4.**  $\log 5^{\frac{5}{2}}$ . **7.**  $\log 18^{\frac{5}{6}}$ . **10.**  $\log \sqrt[6]{5}$ . **13.**  $\log \sqrt[4]{294}$ .

- 5.  $\log 7^{\frac{3}{4}}$ . 8.  $\log 96^{\frac{3}{7}}$ . 11.  $\log \sqrt[9]{7}$ . 14.  $\log \sqrt[8]{216}$ .

15. Hallar  $\log (2^{\frac{1}{8}} \times 3^{\frac{5}{4}})$ .

Por el § 75, 
$$\log (2^{\frac{1}{5}} \times 3^{\frac{5}{4}}) = \log 2^{\frac{1}{3}} + \log 3^{\frac{5}{4}} = \frac{1}{3} \log 2 + \frac{5}{4} \log 3$$
  
= .1003 + .5964 = .6967.

Hallar los valores de los siguientes:

**16.** 
$$\log \sqrt[11]{\frac{7}{2}}$$
.

**16.**  $\log \sqrt[11]{\frac{7}{2}}$ . **18.**  $\log (2^{\frac{2}{3}} \times 10^{\frac{1}{2}})$ . **20.**  $\log \frac{\sqrt[4]{5}}{\sqrt[4]{3}}$ . **22.**  $\log \frac{3^{\frac{8}{3}}}{\sqrt{24}}$ .

17. 
$$\log\left(\frac{7}{5}\right)^{\frac{1}{4}}$$
. 19.  $\log 7\sqrt[10]{2}$ . 21.  $\log \frac{3^{\frac{4}{3}}}{7^{\frac{1}{4}}}$ . 23.  $\log \frac{\sqrt[3]{63}}{5^{\frac{4}{5}}}$ .

82. Comprobar la relación:

$$\log_b m = \frac{\log_a m}{\log_a b}.$$

Supongamos las ecuaciones:

$$\begin{bmatrix} a^x = m \\ b^y = m \end{bmatrix}; \text{ de donde, } \begin{cases} x = \log_a m, \\ y = \log_b m. \end{cases}$$

De las ecuaciones supuestas resulta que,  $a^x = b^y$ .

Extrayendo la raíz del grado y a ambos miembros,  $a^{\frac{z}{y}} = b$ .

Por tanto, 
$$\log_a b = \frac{x}{y}$$
, o  $y = \frac{x}{\log_a b}$ .  
Esto es,  $\log_b m = \frac{\log_a m}{\log_a b}$ .

83. Comprobar la relación:

$$\log_b a \times \log_a b = 1.$$

Haciendo m = a, en el resultado del § 82, tenemos:

$$\log_b a = \frac{\log_a a}{\log_a b} = \frac{1}{\log_a b} (\S 73).$$
$$\log_b a \times \log_a b = 1.$$

De donde,

**84.** En el sistema común, las mantisas de los logaritmos de los números constituidos por las mismas cifras y colocadas en igual orden, son iguales.

Supongamos, por ejemplo, que  $\log 3.053 = .484727$ .

Entonces, 
$$\log 305.3 = \log (100 \times 3.053) = \log 100 + \log 3.053$$
  
= 2+.484727 = 2.484727;  
 $\log .03053 = \log (.01 \times 3.053) = \log .01 + \log 3.053$   
= 8-10+.484727 = 8.484727 - 10; etc.

De lo expuesto se deduce evidentemente que, si un número se multiplica o divide por una potencia exacta de 10, dando lugar así a un nuevo número cuyas cifras quedan colocadas en igual orden, las mantisas de sus logaritmos son iguales.

Ahora se comprenderá el por qué de lo dicho en el § 69, relativo a que en las tablas de logaritmos de los números sólo se dan las mantisas.

Luego, para hallar el logaritmo de un número cualquiera, buscaremos en la tabla solamente la mantisa correspondiente al orden de sus cifras, y la característica podemos prefijarla de acuerdo con las reglas dadas en los §§ 70 o 71.

Así, si  $\log 3.053 = .484727$ , entonces

 $\log 30.53 = 1.484727$ ,  $\log .3053 = 9.484727 - 10$ ,

 $\log 305.3 = 2.484727$ ,  $\log .03053 = 8.484727 - 10$ ,

 $\log 3053 = 3.484727$ ,  $\log .003053 = 7.484727 - 10$ , etc.

Goza exclusivamente de esta propiedad el sistema común de logaritmos, lo cual constituye su superioridad sobre los demás cuando nos proponemos emplearlos en los cálculos numéricos.

**85.** 1. Dado  $\log 2 = .3010$ ,  $\log 3 = .4771$ ; hallar  $\log .00432$ .

Tenemos  $\log 432 = \log (2^4 \times 3^3) = 4 \log 2 + 3 \log 3 = 2.6353$ .

Entonces, por el § 84, la mantisa del resultado es .6353.

De donde, por el § 71,  $\log .00432 = 7.6353 - 10$ .

## **EJEMPLOS**

Dado  $\log 2 = .3010$ ,  $\log 3 = .4771$ ,  $\log 7 = .8451$ ; hallar:

**2**. log 3.6. **6**. log .00343. **10**. log .1944.

**3**. log 11.2. **7**. log 2880. **11**. log 202.5.

**4.**  $\log .84$ . **8.**  $\log .0392$ . **12.**  $\log \sqrt[4]{6.4}$ .

**5.**  $\log .098$ . **9.**  $\log .000405$ . **13.**  $\log (14.7)^{\frac{2}{3}}$ .

## USO DE LA TABLA DE LOS LOGARITMOS DE LOS NÚMEROS

(Las instrucciones para el uso de las Tablas de los Logaritmos de los Números se encuentran en las páginas 139 a 141 en la "Introducción de las Tablas de Logaritmos con seis cifras," del mismo autor.)

#### EIEMPLOS

86. Hallar los logaritmos de los números siguientes:

**1**. .053. **5**. 336.908. **9**. .001030746.

**2**. 51.8. **6**. .000602851. **10**. .00000876092.

**3**. .2956. **7**. 65000.63. **11**. 730407.8.

**4.** 1.0274. **8.** 9122.55. **12.** .0000436927.

Hallar los números correspondientes a los logaritmos siguientes:

 13. 1.880814.
 17. 8.044891-10.
 21. 3.990191.

 14. 9.470410-10.
 18. 2.270293.
 22. 5.670180.

 15. 0.820204.
 19. 7.350064-10.
 23. 6.535003-10.

 16. 4.745126.
 20. 5.000027-10.
 24. 4.115658-10.

#### APLICACIONES

87. Con el empleo de los logaritmos podemos determinar el valor aproximado de una cantidad aritmética, cuando las operaciones indicadas entre las distintas cantidades son las de multiplicar, dividir, elevar a potencias, o extraer raíces, solamente.

La utilidad del procedimiento consiste en que la multiplicación se convierte en suma, la división en resta, la elevación a potencias en multiplicación y la extracción de raíces en división.

Nota. En las operaciones en que usemos logaritmos de seis notas, los resultados, generalmente, no podrán constar de más de seis cifras significativas.

**88.** 1. Hallar el valor de .0631×7.208×.51272.

Por el § 75:

$$\log (.0631 \times 7.208 \times .51272) = \log .0631 + \log 7.208 + \log .51272.$$

$$\log .0631 = 8.800029 - 10$$

$$\log 7.208 = 0.857815$$

$$\log .51272 = 9.709880 - 10$$

Sumando, log del resultado = 19.367724 - 20 = 9.367724 - 10. (Véase Nota 1.)

Número correspondiente a 9.367724-10=.233197.

Nota 1. Si la suma da un logaritmo negativo, lo escribiremos en tal forma, que la parte negativa de la característica pueda ser -10.

Así, 19.367724-20, lo escribiremos en la forma: 9.367724-10.

2. Hallar el valor de  $\frac{336.852}{7980.04}$ 

Por el § 77: 
$$\log \frac{336.852}{7980.04} = \log 336.852 - \log 7980.04.$$
  
 $\log 336.852 = 12.527439 - 10.$  (Véase Nota 2.)  
 $\log 7980.04 = 3.902005$ 

Restando, log del resultado = 8.625434 - 10

Número correspondiente, = .0422118.

Nota 2. Para restar un logaritmo mayor de otro menor, o para restar un logaritmo negativo de otro positivo, auméntese en 10 la característica del minuendo y en compensación escríbase -10 después de la mantisa.

Así, para restar 3.902005 de 2.527439, escríbase el minuendo en la forma 12.527439 – 10; réstese 3.902005 de él y el resultado será 8.625434 – 10.

3. Hallar el valor de (.0980937)<sup>5</sup>.

Por el § 79: 
$$\log (.0980937)^5 = 5 \times \log .0980937$$
.  
 $\log .0980937 = 8.991641 - 10$   
 $\frac{5}{44.958205 - 50} = 4.958205 - 10$ . (Véase Nota 1.)

Número correspondiente = .0000090825.

4. Hallar el valor de  $\sqrt[3]{.035063}$ .

Por el § 80: 
$$\log \sqrt[3]{.035063} = \frac{1}{3} \log .035063$$
.  $\log .035063 = 8.544849 - 10$   $3)28.544849 - 30$  (Véase Nota 3.)  $9.514950 - 10$ 

Número correspondiente = .327303.

Nota 3. Para dividir un logaritmo negativo, escríbase en tal forma, que la parte negativa de su característica sea divisible exactamente por el divisor y que el cociente sea -10.

Así, para dividir 8.544849-10 por 3, escribiremos el logaritmo en la forma 28.544849-30, dividiendo por 3 el cociente es 9.514950-10.

# 89. Complemento aritmético.

El Complemento Aritmético del logaritmo de un número, o más brevemente, el Cologaritmo del número, es el logaritmo de la expresión recíproca de ese número.

Así, 
$$\operatorname{colog} 409 = \operatorname{log} \frac{1}{409} = \operatorname{log} 1 - \operatorname{log} 409.$$

$$\operatorname{log} 1 = 10. \qquad -10 \text{ (Nota 2, § 88.}$$

$$\operatorname{log} 409 = 2.611723$$
Entonces,  $\operatorname{colog} 409 = 7.388277 - 10.$ 
Asimismo,  $\operatorname{colog} .067 = \operatorname{log} \frac{1}{.067} = \operatorname{log} 1 - \operatorname{log} .067.$ 

$$\operatorname{log} 1 = 10. \qquad -10$$

$$\operatorname{log} .067 = 8.826075 - 10$$
Entonces,  $\operatorname{colog} .067 = 1.173925.$ 

De lo expuesto anteriormente se sigue que el cologaritmo de un número puede hallarse restando su logaritmo de 10-10.

Nota. El cologaritmo puede obtenerse restando de 10 la última cifra significativa del logaritmo, y cada una de las cifras restantes de 9, escribiendo -10 a continuación del resultado en el caso de que el logaritmo fuese positivo.

90. Ejemplo. Hallar el valor de 
$$\frac{51.384}{8.709 \times .0946}$$
.
$$\log \frac{51.384}{8.709 \times .0946} = \log \left( 51.384 \times \frac{1}{8.709} \times \frac{1}{.0946} \right).$$

$$= \log 51.384 + \log \frac{1}{8.709} + \log \frac{1}{.0946}.$$

$$= \log 51.384 + \operatorname{colog} 8.709 + \operatorname{colog} .0946.$$

$$\log 51.384 = 1.710828$$

$$\operatorname{colog} 8.709 = 9.060032 - 10$$

$$\operatorname{colog} .0946 = 1.024109$$

$$1.794969 = \log 62.369.$$

Del ejemplo anterior se deduce evidentemente que el logaritmo de una fracción, cuyos términos están formados por factores, puede determinarse por medio de la regla siguiente:

Súmense conjuntamente los logaritmos de los factores del numerador y los cologaritmos de los factores del denominador.

Nota. El valor de la fracción del ejemplo anterior puede hallarse sin el empleo de los cologaritmos, por medio de la siguiente fórmula:

$$\begin{split} \log \frac{51.384}{8.709 \times .0946} = & \log 51.384 - \log \left( 8.709 \times .0946 \right) \\ = & \log 51.384 - (\log 8.709 + \log .0946). \end{split}$$

La ventaja que ofrece el uso de los cologaritmos consiste en que los cálculos escritos resultan expuestos en forma más concisa.

#### EJEMPLOS

Nota. Una cantidad negativa no tiene logaritmo común (§ 66, Nota).

Si en una operación aparece alguna cantidad negativa, la trataremos como si fuera positiva y daremos al resultado el *signo* que le corresponda, determinándolo independientemente del trabajo logarítmico.

Así, en el Ejemp. 2, § 91, el valor de  $84.759 \times (-2280.76)$  lo obtendremos hallando el valor de  $84.759 \times 2280.76$  y poniéndole después al resultado el signo negativo. Véase asimismo el Ejemp. 29.

91. Hallar, con el empleo de los logaritmos, los valores de las expresiones siguientes:

1. 
$$3.1425 \times 603.93$$
.

3. 
$$(-4.39182)\times(-.0703968)$$
.

2. 
$$84.759 \times (-2280.76)$$
.

4. 
$$.936537 \times .00117854$$
.

5. 
$$\frac{4867.2}{765.16}$$

6. 
$$\frac{1.05478}{34.9564}$$

7. 
$$\frac{2.7085}{.0868097}$$

**5.** 
$$\frac{4867.2}{765.16}$$
 **6.**  $\frac{1.05478}{34.9564}$  **7.**  $\frac{2.7085}{.0868097}$  **8.**  $\frac{-.000680239}{.00512643}$ 

9. 
$$\frac{3.89612 \times .6946}{4694.9 \times .00454}$$
.

11. 
$$\frac{(-.870284) \times 3.73}{(-.06585) \times (-42.317)}$$

10. 
$$\frac{715 \times (-.024158)}{(-.5157) \times 1420.63}$$

12. 
$$\frac{.082136 \times (-73.39)}{.838 \times 2808.72}$$

**18.** 
$$(.0951293)^{\frac{5}{2}}$$
.

**23**. 
$$\sqrt[8]{100}$$
.

**14.** 
$$(.83287)^7$$
. **19.**  $(.000105936)^{\frac{5}{3}}$ . **24.**  $\sqrt[4]{.19946}$ .

25. 
$$\sqrt{.0725628}$$
.

**15.** 
$$(-25.1437)^3$$
. **20.**  $\sqrt{5}$ . **16.**  $(.01)^{\frac{3}{4}}$ . **21.**  $\sqrt[5]{2}$ .

21. 
$$\sqrt[5]{2}$$
.

**26.** 
$$\sqrt[3]{.002613874}$$
.

17. 
$$(-964.38)^{\frac{4}{5}}$$
. 22.  $\sqrt[9]{-6}$ .

**22.** 
$$\sqrt[9]{-6}$$

**27.** 
$$\sqrt[7]{-.000951735}$$
.

**28.** Hallar el valor de 
$$\frac{2\sqrt[3]{5}}{3^{\frac{5}{6}}}$$

Por el § 90,

$$\log \frac{2\sqrt[3]{5}}{3^{\frac{5}{6}}} = \log 2 + \log \sqrt[3]{5} + \operatorname{colog} 3^{\frac{5}{6}} = \log 2 + \frac{1}{3} \log 5 + \frac{5}{6} \operatorname{colog} 3.$$

$$\log 2 = .301030$$

$$\log 5 = .698970;$$

dividido por 
$$3 = .232990$$

colog 
$$3 = 9.522879 - 10$$
; multiplicado por  $\frac{5}{6} = 9.602399 - 10$ 

$$.136419 = \log 1.36905$$
.

**29.** Hallar el valor de  $\sqrt[3]{\frac{-.032956}{7.06183}}$ .

$$\log \sqrt[3]{\frac{.032956}{7.96183}} = \frac{1}{3} \log \frac{.032956}{7.96183} = \frac{1}{3} (\log .032956 - \log 7.96183).$$

$$\log .032956 = 8.517934 - 10$$

$$\log 7.96183 = 0.901013$$

$$3)27.616921 - 30$$

$$9.205640 - 10 = \log .160561$$
.

Resultado -.160561.

Hallar los valores de las expresiones siguientes:

30. 
$$4^{\frac{4}{3}} \times 7^{\frac{5}{5}}$$
. 35.  $\left(-\frac{4400}{6927.7}\right)^{\frac{4}{5}}$ . 40.  $\sqrt[3]{3} \times \sqrt[5]{5} \times \sqrt[7]{7}$ . 31.  $\frac{3^{\frac{5}{4}}}{8^{\frac{5}{5}}}$ . 36.  $\sqrt{\frac{276.85}{940}}$ . 41.  $\left(\frac{76.1 \times .05929}{1.3073}\right)^{\frac{3}{4}}$ . 32.  $\sqrt[10]{\frac{79}{46}}$ . 37.  $\sqrt[5^{\frac{7}{4}}]{\sqrt[3]{-1}}$ . 38.  $\frac{5^{\frac{7}{4}}}{\sqrt[3]{-1}}$ . 42.  $\sqrt[3]{-\frac{75.438}{31.4 \times .4146}}$ . 43.  $\frac{\sqrt[4]{.000965782}}{\sqrt[3]{.00497836}}$ . 34.  $\frac{\sqrt{.08}}{(-10)^{\frac{5}{8}}}$ . 39.  $\sqrt[6]{\frac{3}{5}} \div \sqrt[5]{\frac{7}{8}}$ . 44.  $\frac{-(.256929)^{\frac{6}{5}}}{(-.834574)^{\frac{7}{4}}}$ . 45.  $(25.4673)^{10} \times (-.052)^{12}$ . 46.  $\sqrt[8]{5106.526 \times .000031093}$ . 50.  $\frac{(.5732)^{\frac{3}{8}}}{8693.84 \times \sqrt[4]{.033074}}$ . 47.  $(837.48 \times .00943246)^{\frac{7}{4}}$ . 51.  $\frac{(-.00019162)^{\frac{2}{5}} \times \sqrt[4]{68.18}}{-.2755653}$ . 49.  $\frac{\sqrt{3.9285} \times \sqrt[4]{65.4775}}{\sqrt[6]{721.329}}$ . 52.  $\frac{\sqrt[4]{.052866}}{\sqrt[4]{.374} \times \sqrt[9]{.007835912}}$ .

#### ECUACIONES EXPONENCIALES

- 92. Una Ecuación Exponencial es una ecuación de la forma  $a^x = b$ . Para resolver una ecuación de esta forma, aplíquense los logaritmos a ambos miembros.
  - 1. Dado  $31^x = 23$ ; hallar el valor de x.

Aplicando los logaritmos a ambos miembros,

$$\log (31^x) = \log 23.$$

De donde, por el § 79,  $x \log 31 = \log 23$ .

Entonces, 
$$x = \frac{\log 23}{\log 31} = \frac{1.361728}{1.491362} = .9130 + .$$

2. Dado  $.2^x = 3$ ; hallar el valor de x.

Aplicando los logaritmos a ambos miembros,

$$x \log .2 = \log 3.$$

De donde. 
$$x = \frac{\log 3}{\log .2} = \frac{.477121}{9.301030 - 10} = \frac{.477121}{-.698970} = -.6826 + .$$

#### EJEMPLOS

Resolver las ecuaciones siguientes:

3. 
$$332.9^x = 5.178$$
.

5. 
$$.0158^x = .0082958$$
. 7.  $a^x = b^{2x}c^5$ .

$$7. \quad a^x = b^{2x}c^5.$$

4. 
$$.4162^x = 6.724$$
.

6. 
$$5.3364^x = .744$$
.

8. 
$$m^2 a^{\frac{3}{x}} = n^4$$

9. 
$$6^{2x-3} = .0277778$$
.

10. 
$$.7^{x^2+4x} = .16807$$
.

93. 1. Hallar el logaritmo de .3 siendo la base 7.

Por el § 82, 
$$\log_7 .3 = \frac{\log_{10} .3}{\log_{10} 7} = \frac{9.477121 - 10}{.845098} = \frac{-.522879}{.845098} = -.6187 + .$$

#### EJEMPLOS

Hallar los valores de los siguientes logaritmos:

2. 
$$\log_2 13$$
.

6. 
$$\log_{9.1}$$
 .362.

Podemos resolver, por inspección simplemente, casos análogos a los anteriores, si el número propuesto puede expresarse como una potencia exacta de la base.

8. Hallar el logaritmo de 128 siendo la base 16.

Hagamos  $\log_{16} 128 = x$ ; entonces, por el § 66,  $16^x = 128$ .

Esto es,  $(2^4)^x = 2^7$ , o  $2^{4x} = 2^7$ .

De donde vemos que, 4x = 7; y  $x = \log_{16} 128 = \frac{7}{4}$ .

- 9. Hallar el logaritmo de 81, cuando la base es 3.
- 10. Hallar el logaritmo de 32, cuando la base es 8.
- 11. Hallar el logaritmo de  $\frac{1}{3}$ , cuando la base es 27.
- 12. Hallar el logaritmo de  $\frac{1}{64}$ , cuando la base es  $\frac{1}{32}$ .

## EJEMPLOS PARA EL USO DE LAS TABLAS TRIGONOMÉTRICAS

(Para instrucciones, véanse las páginas 142 a 147 en la Introducción a las Tablas de Logaritmos con seis cifras, del mismo autor.)

## 94. Tabla de Logaritmos de Senos, Cosenos, etc.

Hallar los logaritmos de las expresiones siguientes:

- 1. log sen 12° 48′ 52″. 4. log cot 53° 42′ 9″. 7. log cot 26° 30′ 14″.
- 2. log tg 67° 13′ 27″. 5. log cos 79° 54′ 35″. 8. log sec 45° 26′ 38″.
- 3. log cos 31° 5′ 43″. 6. log tg 8° 17′ 21″. 9. log csc 84° 9′ 56″.

Hallar los ángulos correspondientes a los siguientes logaritmos:

- 10.  $\log \sec = 9.934232 10$ .
- **14.**  $\log \operatorname{tg} = 9.184367 10.$
- 11.  $\log \cos = 9.923569 10$ .
- 15.  $\log \cot = 9.404692 10$ .
- 12.  $\log \lg = 0.806571$ .
- 16.  $\log \sec = 0.188783$ .
- 13.  $\log \cot = 0.282956$ .
- 17.  $\log \csc = 0.400314$ .

## 95. Tabla de Senos, Cosenos, etc., naturales.

Hallar los valores de las expresiones siguientes:

- **1.** sen 43° 17′ 35″.
- 3.  $\cos 86^{\circ} 21' 46''$ .
- 5. sen 67° 9′ 54″.

- 2. cot 75° 50′ 19″.
- **4.** tg 34° 48′ 23″.
- 6. cos 29° 35′ 8″.

Hallar los ángulos correspondientes a las expresiones siguientes:

**7.** 
$$tg = 1.2622$$
. **8.**  $cos = .96376$ . **9.**  $sen = .91527$ . **10.**  $cot = 1.7927$ .

9. 
$$sen = .91527$$
. 10.

## 96. Tablas auxiliares para Ángulos pequeños.

Hallar los logaritmos de las expresiones siguientes:

1. log sen 1° 14′ 53″. 2. log tg 3° 42′ 8″. 3. log cot 2° 26′ 35″.

Hallar los ángulos correspondientes a las siguientes expresiones:

**4.** 
$$\log \sec = 8.233459 - 10$$
. **5.**  $\log \sec = 7.859872 - 10$ .

5. 
$$\log \lg = 7.859872 - 10$$
.

6. 
$$\log \cot = 1.546267$$
.

## VI. RESOLUCIÓN DE TRIÁNGULOS RECTÁNGULOS

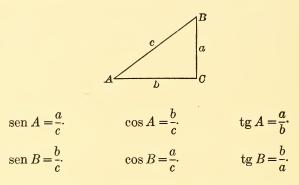
97. Los elementos de un triángulo son sus tres lados y sus tres ángulos.

Sabemos por Geometría que un triángulo queda, en general, completamente determinado cuando se conocen tres de sus elementos, siempre que uno de ellos, por lo menos, sea un lado.

La resolución de un triángulo consiste en las operaciones que es preciso realizar para determinar tres de sus elementos cuando los otros tres son conocidos.

98. Para resolver un triángulo rectángulo se deben dar dos elementos además del ángulo recto, habiendo de ser uno de ellos un lado.

Los distintos casos que pueden ocurrir es posible resolverlos en su totalidad por medio de las siguientes fórmulas:



99. Caso I. Cuando los elementos dados son un lado y un ángulo.

La fórmula apropiada para calcular cualquiera de los demás lados, podemos hallarla por medio de la siguiente regla:

Empléese aquella función del ángulo que contenga el lado dado y el lado pedido.

1. Dado c = 68,  $B = 21^{\circ} 42' 39''$ ; hallar a y b.

En este caso las fórmulas que han de usarse son:

$$\cos B = \frac{a}{c} \text{ y sen } B = \frac{b}{c}.$$
 De donde,  $a = c \cos B \text{ y } b = c \text{ sen } B.$  (A)

#### Solución por Funciones Naturales

$$a = 68 \times \cos 21^{\circ} 42' 39'' = 68 \times .92906 = 63.176.$$

$$b = 68 \times \text{sen } 21^{\circ} 42' 39'' = 68 \times .36993 = 25.155.$$

#### Solución por Logaritmos

Aplicando los logaritmos a ambos miembros de las fórmulas (A),

$$\log a = \log c + \log \cos B$$
 y  $\log b = \log c + \log \sin B$ .

$$\log c = 1.832509 \qquad \log c = 1.832509$$

$$\log \cos B = 9.968045 - 10 \qquad \log \sin B = 9.568111$$

$$\log a = 1.800554 \qquad \log b = 1.400620$$

$$a = 63.1762.$$

$$\log \text{sen } B = 9.568111 - 10$$
$$\log b = 1.400620$$
$$b = 25.1547.$$

**2.** Dado a = .235867,  $A = 67^{\circ} 9' 23''$ ; hallar b y c.

En este caso, 
$$\operatorname{tg} A = \frac{a}{b} \operatorname{y} \operatorname{sen} A = \frac{a}{c}$$

De donde, 
$$b = \frac{a}{\lg A} \ y \ c = \frac{a}{\operatorname{sen} A}$$
.

Por logaritmos,  $\log b = \log a - \log \lg A$ , y  $\log c = \log a - \log \lg A$ .

$$\log a = 9.372667 - 10$$
$$\log \lg A = 0.375452$$

$$\log \operatorname{sen} A = \underline{9.964527 - 10}$$
$$\log c = 9.408140 - 10$$

$$\log b = 8.997215 - 10$$
  
 $b = .0993607$ .

$$c = .255941.$$

 $\log a = 9.372667 - 10$ 

#### 100. Caso II. Cuando los elementos dados son dos lados.

Calcúlese primero uno de los ángulos por medio de una fórmula cualquiera que contenga los elementos dados, y entonces calcúlense los demás lados por medio de la regla del Caso I.

Ejemplo. Dado 
$$b = .15124$$
,  $c = .30807$ ; hallar  $A y a$ .

Primero hallaremos A por la fórmula cos  $A = \frac{b}{c}$  y entonces hallaremos a por la fórmula sen  $A = \frac{a}{c}$ , o a = c sen A.

Por logaritmos,  $\log \cos A = \log b - \log c$  y  $\log a = \log c + \log \sin A$ .

$$\begin{array}{ll} \log b = 9.179667 - 10 & \log c = 9.488650 - 10 \\ \log c = 9.488650 - 10 & \log \sin A = 9.940118 - 10 \\ \log \cos A = 9.691017 - 10 & \log a = 9.428768 - 10 \\ A = 60^{\circ} 35' 54.4''. & a = .268391. \end{array}$$

101. En la resolución trigonométrica de cualquier ejemplo comprendido en el Caso II, es necesario hallar primero uno de los ángulos y entonces podrán calcularse los lados restantes.

Sin embargo, es posible por Geometría, calcular directamente el tercer lado sin hallar antes el ángulo.

Así, en el ejemplo del § 100, tenemos por Geometría,  $a^2+b^2=c^2$ .

De donde, 
$$a = \sqrt{c^2 - b^2} = \sqrt{(c+b)(c-b)}$$
.

Por logaritmos,  $\log a = \frac{1}{2} [\log (c+b) + \log (c-b)].$ 

$$c+b=.45931$$
;  $\log = 9.662106-10$ 

$$c-b = .15683$$
;  $\log = 9.195429 - 10$ 

$$2)18.857535 - 20$$

$$\log a = 9.428768 - 10$$

a = .268391, como anteriormente.

Si los lados dados son a y b, la expresión que nos da el valor de c es  $\sqrt{a^2+b^2}$ , la cual no se adapta al cálculo por logaritmos.

En tal caso se usa generalmente el procedimiento del § 100 por ser más corto.

#### EJEMPLOS

Nota. Entre los ejemplos que siguen, aquellos cuyos lados no estén expresados por más de tres cifras significativas, y en los que las operaciones a realizar no sean otras que la de multiplicar, será generalmente más breve el empleo de las Funciones Naturales.

En tal caso los resultados no podrán expresarse por más de *cinco* cifras significativas, mientras que con el empleo de los logaritmos, podremos expresarlos hasta con seis.

## 102. Resolver los siguientes triángulos rectángulos:

1. Dado 
$$A = 15^{\circ}$$
,  $c = 7$ .

**9.** Dado 
$$A = 9^{\circ}$$
,  $b = 937$ .

**2.** Dado 
$$B = 67^{\circ}$$
,  $a = 5$ .

**10.** Dado 
$$a = 3.414$$
,  $b = 2.875$ .

3. Dado 
$$B = 50^{\circ}$$
,  $b = 20$ .

**11**. Dado 
$$A = 84^{\circ} 16'$$
,  $a = .0033503$ .

**4.** Dado 
$$a = .35$$
,  $c = .62$ .

**12.** Dado 
$$A = 46^{\circ} 23'$$
,  $c = 5278.6$ .

**5.** Dado 
$$a = 273$$
,  $b = 418$ .

**13.** Dado 
$$a = 529.3$$
,  $c = 902.7$ .

**6.** Dado 
$$A = 38^{\circ}$$
,  $a = 8.09$ .

**14.** Dado 
$$B = 23^{\circ} 9'$$
,  $b = 75.48$ .

7. Dado 
$$B = 75^{\circ}$$
,  $c = .014$ .

**15.** Dado 
$$A = 72^{\circ} 52', b = 6306$$
.

8. Dado 
$$b = 58.6, c = 76.3$$
.

**16.** Dado 
$$B = 18^{\circ} 38'$$
,  $c = 2.5432$ .

```
17. Dado a = .0001689, b = .0004761.
```

**18.** Dado 
$$A = 31^{\circ} 45'$$
,  $a = 48.0408$ .

**19.** Dado 
$$b = 617.57$$
,  $c = 729.59$ .

**20.** Dado 
$$B = 82^{\circ} 6' 18''$$
,  $a = 89.32$ .

**21.** Dado 
$$A = 55^{\circ} 43' 29''$$
,  $c = 41518$ .

**22.** Dado 
$$B = 31^{\circ} 47' 7''$$
,  $a = 7.23246$ .

**23.** Dado 
$$a = 99.464$$
,  $c = 156.819$ .

**24.** Dado 
$$A = 43^{\circ} 21' 36''$$
,  $b = .00261751$ .

**25.** Dado 
$$B = 79^{\circ} 14' 31''$$
,  $b = 84218.5$ .

**26.** Dado 
$$B = 67^{\circ} 39' 53''$$
,  $c = 9537514$ .

**27.** Dado 
$$b = 5789.72$$
,  $c = 24916.45$ .

**28.** Dado 
$$A = 26^{\circ} 12' 24''$$
,  $c = 469422.7$ .

**29.** Dado 
$$B = 14^{\circ} 55' 42''$$
,  $b = .1353371$ .

**30.** Dado 
$$a = 672.3853$$
,  $b = 384.5038$ .

Resolver los siguientes triángulos isósceles, en los cuales A y B son los ángulos iguales, y a, b y c son los lados respectivamente opuestos a los ángulos A, B y C:

31. Dado 
$$A = 68^{\circ} 57'$$
,  $b = 350.94$ .

**32.** Dado 
$$B = 27^{\circ} 8'$$
,  $c = 3.0892$ .

**33.** Dado 
$$C = 84^{\circ} 47'$$
,  $b = 91032.7$ .

**34.** Dado 
$$a = 79.2434$$
,  $c = 106.6362$ .

**35.** Dado 
$$A = 35^{\circ} 19' 47''$$
,  $c = .56235$ .

**36.** Dado 
$$C = 151^{\circ} 28' 52''$$
,  $c = 9547.12$ .

- 37. Hallar la longitud del lado de un pentágono regular inscripto en un círculo cuyo diámetro es 35.
- 38. A una distancia de 105 pies de la base de una torre, se observa que el ángulo de elevación a su cúspide es de 38° 25′. Hállese su altura.
- 39. ¿Cuál es el ángulo de elevación del Sol cuando una torre de 103.74 pies de altura proyecta una sombra de 167.38 pies de largo?
- 40. El diámetro de un círculo es 32689; hállese el ángulo central, siendo la cuerda del arco que abraza sus lados 10273.
- 41. Si el diámetro de la Tierra es de 7912 millas, ¿cuál es el punto de su superficie más lejanamente visible desde la cumbre de una montaña de  $1\frac{1}{4}$  millas de altura?

- 42. Hállese la longitud de la diagonal de un pentágono regular cuyo lado mide 6.3257.
- 43. Hallar el ángulo de elevación de la ladera de una montaña que en una distancia horizontal de  $\frac{1}{8}$  de milla alcanza una elevación de 238 pies.
- 44. Desde la cúspide de un faro de 146 pies de altura sobre el nivel del mar, se observa que el ángulo de depresión a una boya es de 21° 46′. Hállese la distancia horizontal del faro a la boya.
- 45. Si un asta proyecta una sombra cuya longitud es  $\frac{2}{3}$  de la altura del asta, ¿cuál es el ángulo de elevación del Sol?
- 46. Una embarcación navega al este con una velocidad de 7.8 millas por hora. Se observa un cabo al norte a las 10.37 A.M., y a 33° al noroeste, a las 12.43 p.m. Hállese la distancia del cabo a cada uno de los puntos de observación.
- 47. Si una cuerda cuya longitud es 41.368 subtiende un arco de 145° 37′, ¿cuál es el radio del círculo?
- 48. La longitud del lado de un octógono regular es 12. Hállense los radios de los círculos, inscripto y circunscripto, en él.
- 49. ¿A qué distancia del pie de un asta de bandera de 110 pies de altura habrá de colocarse un observador para que el ángulo de elevación al tope del asta sea de 12°?
- 50. Si la diagonal de un pentágono regular es 32.835, ¿cuál es el radio del círculo circunscripto?
- 51. Desde la cúspide de una torre el ángulo de depresión al extremo de una línea horizontal que pasa por la base de la torre es de 18° 36′ 29″ y la longitud de la línea 1250 pies. Hállese la altura de la torre.
- 52. Si el radio de un círculo es 723.294, ¿cuál es la longitud de la cuerda de un arco de 35° 13'?
- 53. Hallar la longitud del lado de un exágono regular circunscripto en un círculo cuyo diámetro es 18.
- 54. Desde la cúspide de un faro de 200 pies de altura sobre el nivel del mar, se observa que los ángulos de depresión a dos botes situados en línea con el faro son de 14° y 32°, respectivamente. Hállese la distancia entre ambos botes.
- 55. Una embarcación navega al este con una velocidad uniforme. A las 7 A.M. se observa un faro a 10.326 millas al norte; a las 7 y 30 A.M. el faro se halla a 18° 13′ al noroeste. Hállese el promedio de velocidad de navegación y el rumbo a que estará el faro a las 10 A.M.

103. Hay que tener mucho cuidado en el manejo de las Tablas Auxiliares para Ángulos Pequeños, cuando se trate de hallar las funciones logarítmicas de ángulos comprendidos entre 0° y 5°, o entre 85° y 90°, o cuando se trate de hallar los ángulos correspondientes en los mismos casos.

Esto se previene en cada uno de los casos que pueden ocurrir en la resolución de triángulos rectángulos, excepto cuando se trate de hallar el ángulo correspondiente al logaritmo de un seno comprendido entre 85° y 90°, o al logaritmo de un coseno entre 0° y 5°.

Vamos a derivar ahora una fórmula para triángulos rectángulos, por medio de la cual, cuando b y c sean conocidos, el ángulo A puede determinarse con exactitud si su valor se encuentra comprendido entre  $85^{\circ}$  y  $90^{\circ}$ .

Por el § 98, 
$$\cos A = \frac{b}{c}.$$
 Entonces, por la (31),  $2 \operatorname{sen}^2 \frac{1}{2} A = 1 - \cos A = 1 - \frac{b}{c} = \frac{c - b}{c}.$  Por tanto, 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{c - b}{2 c}}.$$
 Del mismo modo, 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{c - a}{2 c}}.$$

Estas fórmulas expresan la *mitad de los ángulos*; de donde, si el ángulo está comprendido entre 85° y 90°, su mitad lo estará entre 42° 30′ y 45°, y la corrección en segundos, en ese caso, puede hallarse en la tabla con suficiente precisión.

Siempre se puede evitar el tener que trabajar con un ángulo agudo comprendido entre 0° y 5°, haciéndolo con el otro ángulo agudo.

**104**. **1**. Dado b = 1.08249, c = 1.08261; hallar los ángulos.

Aquí A se aproxima a 0° y B a 90°, como puede verse por simple inspección.

Entonces procederemos a hallar B por la fórmula del § 103. A ese fin, hallaremos primero a, como se hizo en el § 101.

$$c+b=2.1651$$
;  $\log = 0.335478$   
 $c-b=.00012$ ;  $\log = 6.079181-10$   
 $2)16.414659-20$   
 $\log a=8.207330-10$   
 $a=.0161187$ .

Ahora, para hallar B, usaremos la fórmula sen  $\frac{1}{2}B = \sqrt{\frac{c-a}{2c}}$ 

De donde,

Por logaritmos, 
$$\log \operatorname{sen} \frac{1}{2} B = \frac{1}{2} [\log (c-a) - \log 2 c].$$

$$c-a=1.0664913$$
;  $\log=0.027957$ 

$$2c = 2.16522$$
;  $\log = 0.335502$ 

$$2)19.692455 - 20$$

$$\log \operatorname{sen} \frac{1}{2} B = 9.846228 - 10$$

$$\frac{1}{2}B = 44^{\circ} 34' 24.7''$$
.

Entonces, 
$$B = 89^{\circ} 8' 49.4'' \text{ y } A = 90^{\circ} - B = 0^{\circ} 51' 10.6''$$
.

Si b es pequeño comparado con c, entonces A se aproxima a 90° y podrá calcularse directamente por medio de la fórmula del § 103.

#### **EJEMPLOS**

Hallar los ángulos de cada uno de los siguientes triángulos rectángulos:

**2.** Dado 
$$a = .0128$$
,  $c = 152.337$ .

3. Dado 
$$b = 5.81006$$
,  $c = 5.81039$ .

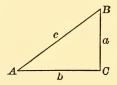
**4.** Dado 
$$c = 11527.2$$
,  $b = 1.32$ .

5. Dado 
$$a = .77$$
,  $c = 98276.4$ .

**6.** Dado 
$$a = 42.0098$$
,  $c = 42.0103$ .

# FÓRMULAS PARA DETERMINAR EL ÁREA DE UN TRIÁNGULO RECTÁNGULO

105. Caso I. Dados la hipotenusa y un ángulo agudo.



Llamando K al área, por Geometría tenemos,

$$2K = ab$$
.

$$a = c \operatorname{sen} A y b = c \operatorname{cos} A$$
.

De donde, 
$$2K = c^2 \operatorname{sen} A \cos A = \frac{1}{2} c^2 \operatorname{sen} 2A$$
, por la (25).

$$4 K = c^2 \text{ sen } 2 A$$
.  
 $4 K = c^2 \text{ sen } 2 B$ .

(38)

Caso II. Dados un ángulo y su lado opuesto.

Por el § 4,  $b = a \cot A$ .

De donde, 
$$2K = a \times a \cot A = a^2 \cot A$$
. (40)

Del mismo modo, 
$$2K = b^2 \cot B$$
. (41)

Caso III. Dados un ángulo y su lado adyacente.

Por el § 4,

De donde, 
$$2K = a \times a \operatorname{tg} B = a^2 \operatorname{tg} B$$
. (42)

Del mismo modo, 
$$2K = b^2 \operatorname{tg} A$$
. (43)

Caso IV. Dados la hipotenusa y un cateto.

Por Geometría,  $b^2 = c^2 - a^2$ .

De donde, 
$$2K = ab = a\sqrt{c^2 - a^2} = a\sqrt{(c+a)(c-a)}$$
. (44)

Del mismo modo, 
$$2K = b\sqrt{(c+b)(c-b)}$$
. (45)

Caso V. Dados los dos catetos.

En este caso, 
$$2K = ab$$
. (46)

#### EJEMPLOS

**106.** 1. Dado c = 10.3572,  $B = 74^{\circ} 57' 14''$ ; hallar el área.

Por la (39),

 $4 K = c^2 \text{ sen } 2 B$ .

 $b = a \operatorname{tg} B$ .

De donde,

 $\log (4 K) = 2 \log c + \log \operatorname{sen} 2 B.$ 

 $\log c = 1.015242$ ; multiplicado por 2 = 2.030484

$$2B = 149^{\circ} 54' 28'';$$
  $\log \text{sen} = 9.700178 - 10$ 

 $\log (4 K) = 1.730662$ 

4K = 53.7851

Dividiendo por 4,

K = 13.4463.

Nota. Para hallar el log sen 149° 54′ 28″, tómese el log cos 59° 54′ 28″, o el log sen 30° 5′ 32″. (Véase la Introducción a las Tablas, página 144.)

Hállense las áreas de los siguientes triángulos rectángulos:

- **2.** Dado  $A = 19^{\circ} 36'$ , a = 2.2178. **4.** Dado a = 149.417, b = 76.292.
- **3.** Dado  $B = 24^{\circ} 7' 48''$ , a = .8213. **5.** Dado b = .305694, c = .660156.
  - **6.** Dado  $A = 30^{\circ} 56' 19''$ , c = 192.035.
  - 7. Dado  $A = 78^{\circ} 42' 53''$ , b = .0520281.
  - 8. Dado a = .932368, c = 4.786723.
  - 9. Dado  $B = 72^{\circ} 18' 27''$ , c = 27.28338.
  - **10.** Dado  $B = 49^{\circ} 25' 34''$ , b = .3375494.

## VII. PROPIEDADES GENERALES DE LOS TRIÁNGULOS

107. En todo triángulo, los lados son proporcionales a los senos de sus ángulos opuestos.

I. Probar que  $a:b=\operatorname{sen} A:\operatorname{sen} B$ . (47)

Tendremos dos casos, según que los ángulos A y B sean agudos (Fig. 1), o que uno de ellos sea obtuso (Fig. 2).

En uno y otro caso, tracemos CD perpendicular a AB.

Entonces, en cada figura,  $CD = b \operatorname{sen} A$  (§ 4).

Y también, en la Fig. 1,  $CD = a \operatorname{sen} B$ .

Fig. 1

Y en la Fig. 2,  $CD = a \operatorname{sen} CBD$ 

$$= a \operatorname{sen} (180^{\circ} - B) = a \operatorname{sen} B (\S 33).$$

Fig. 2

Luego, en uno y otro caso,

$$b \operatorname{sen} A = a \operatorname{sen} B$$
.

De donde por la teoría de las proporciones,

 $a:b = \operatorname{sen} A : \operatorname{sen} B$ .

Del mismo modo, 
$$b:c=\operatorname{sen} B:\operatorname{sen} C$$
, (48)

 $c: a = \operatorname{sen} C : \operatorname{sen} A. \tag{49}$ 

108. En todo triángulo, la suma de dos de sus lados es a su diferencia como la tangente de la semisuma de los ángulos opuestos a dichos lados es a la tangente de la semidiferencia.

Por la (47):  $a:b = \operatorname{sen} A : \operatorname{sen} B$ .

De donde por composición y división,

 $a+b:a-b=\operatorname{sen} A+\operatorname{sen} B:\operatorname{sen} A-\operatorname{sen} B.$ 

O, 
$$\frac{a+b}{a-b} = \frac{\operatorname{sen} A + \operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} A - \operatorname{sen} B}$$

Pero, 
$$\frac{\operatorname{sen} A + \operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} A - \operatorname{sen} B} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A + B)}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A - B)}, \text{ por la (21)}.$$

De donde, 
$$\frac{a+b}{a-b} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A+B)}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A-B)}.$$
 (50)

Del mismo modo, 
$$\frac{b+c}{b-c} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (B+C)}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-C)}, \tag{51}$$

y 
$$\frac{c+a}{c-a} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (C+A)}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (C-A)}$$
 (52)

109. En todo triángulo, el cuadrado de un lado es igual a la suma de los cuadrados de los otros dos, menos el doble del producto de éstos por el coseno del ángulo comprendido.

I. Probar que, 
$$a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cos A$$
. (53)

Caso I. Cuando el ángulo comprendido A es agudo. (Figs. del § 107.)

Tendremos dos casos, según que el ángulo B sea agudo (Fig. 1), u obtuso (Fig. 2).

Entonces, en la Fig. 1, BD = c - AD, y en la Fig. 2, BD = AD - c. Elevando al cuadrado, tendremos en cada caso:

$$\overline{BD}^2 = \overline{AD}^2 + c^2 - 2c \times AD.$$

Sumando  $\overline{CD}^2$  a ambos miembros,

$$\overline{BD}^2 + \overline{CD}^2 = \overline{AD}^2 + \overline{CD}^2 + c^2 - 2c \times AD.$$

Pero, 
$$\overline{BD}^2 + \overline{CD}^2 = a^2 \text{ y } \overline{AD}^2 + \overline{CD}^2 = b^2.$$

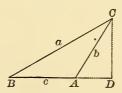
Y por el § 4,

 $AD = b \cos A$ .

De donde,

 $a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cos A$ .

Caso II. Cuando el ángulo comprendido A es obtuso.



Tracemos CD perpendicular a AB.

Tenemos, BD = AD + c.

Elevando al cuadrado y sumando a ambos miembros  $\overline{CD}^2$ ,

$$\overline{BD}^2 + \overline{CD}^2 = \overline{AD}^2 + \overline{CD}^2 + c^2 + 2c \times AD.$$

Pero, 
$$\overline{BD}^2 + \overline{CD}^2 = a^2 \text{ y } \overline{AD}^2 + \overline{CD}^2 = b^2.$$

у

Y por el § 4,  $AD = b \cos CAD = b \cos (180^{\circ} - A) = -b \cos A$  (§ 33).

De donde,  $a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cos A$ .

Del mismo modo,  $b^2 = c^2 + a^2 - 2 ca \cos B$ , (54)

y  $c^2 = a^2 + b^2 - 2 ab \cos C$ . (55)

110. Expresar los cosenos de los ángulos de un triángulo en función de sus lados.

Por la (53),  $a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cos A$ .

Transponiendo,  $2bc \cos A = b^2 + c^2 - a^2$ .

De donde,  $\cos A = \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc}$  (56)

Del mismo modo,  $\cos B = \frac{c^2 + a^2 - b^2}{2 \ ca}$ , (57)

 $\cos C = \frac{a^2 + b^2 - c^2}{2 ab}.$  (58)

111. Expresar los senos, cosenos y tangentes de la mitad de los ángulos de un triángulo, en función de sus lados.

Por la (56), 
$$1 - \cos A = 1 - \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc} = \frac{a^2 - b^2 + 2bc - c^2}{2bc}.$$

De donde por la (31),  $2 \operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} A = \frac{a^{2} - (b - c)^{2}}{2 bc}$ ,

o, 
$$\sin^2 \frac{1}{2} A = \frac{(a-b+c) (a+b-c)}{4 bc}.$$

Haciendo la suma de los lados, a+b+c=2 s, tenemos:

$$a-b+c=(a+b+c)-2b=2s-2b=2(s-b),$$

$$a+b-c=(a+b+c)-2c=2s-2c=2(s-c)$$
.

De donde,  $\sec^2 \frac{1}{2} A = \frac{4 (s-b) (s-c)}{4 bc}$ ,

o, 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{(s-b)(s-c)}{bc}}$$
 (59)

Del mismo modo, sen 
$$\frac{1}{2}B = \sqrt{\frac{(s-c)(s-a)}{ca}}$$
, (60)

y sen 
$$\frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{(s-a)(s-b)}{ab}}$$
. (61)

Asimismo, por la (56), 
$$1 + \cos A = 1 + \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc} = \frac{b^2 + 2bc + c^2 - a^2}{2bc}$$

De donde, por la (32), 
$$2\cos^2\frac{1}{2}A = \frac{(b+c)^2 - a^2}{2bc}$$

o, 
$$\cos^2 \frac{1}{2} A = \frac{(b+c+a) (b+c-a)}{4 bc}$$
.  
Pero.  $b+c+a=2 s$ :

Pero,

у

$$b+c-a = (b+c+a)-2$$
  $a = 2$   $(s-a)$ .

De donde, 
$$\cos^2 \frac{1}{2} A = \frac{4 s (s-a)}{4 bc}$$
,

o, 
$$\cos \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{s(s-a)}{bc}}.$$
 (62)

Del mismo modo, 
$$\cos \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{8(8-b)}{ca}},$$
 (63)

$$\cos \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{s(s-c)}{ab}}.$$
 (64)

Dividiendo la (59) por la (62), tenemos, por la (4),

$$tg \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{(s-b) (s-c)}{bc}} \sqrt{\frac{bc}{s (s-a)}} = \sqrt{\frac{(s-b) (s-c)}{s (s-a)}}.$$
(65)

Del mismo modo, 
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{(s-c)(s-a)}{s(s-b)}},$$
 (66)

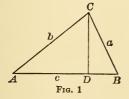
y 
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{(s-a) (s-b)}{s (s-c)}}$$
 (67)

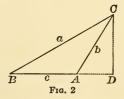
Nota. Siendo cada ángulo de un triángulo menor que 180°, su mitad será menor que 90°; entonces habrá de anteponerse el signo positivo a cada uno de los radicales de las fórmulas del § 111.

## FÓRMULAS PARA DETERMINAR EL ÁREA DE UN TRIÁNGULO **OBLICUÁNGULO**

112. Caso I. Dados dos lados y el ángulo comprendido.

I. Cuando los elementos dados son b, c y A.





Tendremos dos casos, según que A sea agudo (Fig. 1) u obtuso (Fig. 2).

En uno y otro caso, tracemos CD perpendicular a AB. Entonces, llamando K al área, tenemos por Geometría,

$$2K = c \times CD$$
.

Pero en la Fig. 1,

 $CD = b \operatorname{sen} A \ (\S 4).$ 

Y en la Fig. 2,

 $CD = b \operatorname{sen} CAD$ 

$$= b \operatorname{sen} (180^{\circ} - A) = b \operatorname{sen} A \ (\S 33).$$

Luego, en cada caso,

$$2K = bc \operatorname{sen} A$$
.

(68)

Del mismo modo,

$$2K = ca \operatorname{sen} B$$
,

(69)

(70)

y

$$2K = ab \operatorname{sen} C.$$

CASO II. Dados un lado y los tres ángulos.

I. Cuando los elementos dados son a, A, B y C

Por la (70):

$$2K = ab \operatorname{sen} C$$
.

Pero por la (47):

$$\frac{b}{a} = \frac{\sin B}{\sin A}$$
, o  $b = \frac{a \sin B}{\sin A}$ .

De donde,  $2K = a \times \frac{a \operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} A} \times \operatorname{sen} C = \frac{a^2 \operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} A}$  (71)

Del mismo modo,

$$2K = \frac{b^2 \operatorname{sen} C \operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B},\tag{72}$$

y

$$2K = \frac{c^2 \operatorname{sen} A \operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} C}$$
 (73)

Caso III. Dados los tres lados.

Por la (68),  $2K = bc \operatorname{sen} A = 2bc \operatorname{sen} \frac{1}{2}A \operatorname{cos} \frac{1}{2}A$ , por la (25).

Dividiendo por 2 y sustituyendo los valores de sen  $\frac{1}{2}$  A y cos  $\frac{1}{2}$  A por los de las (59) y (62), tenemos:

$$K = bc\sqrt{\frac{(s-b)(s-c)}{bc}}\sqrt{\frac{s(s-a)}{bc}} = \sqrt{s(s-a)(s-b)(s-c)}.$$
 (74)

## VIII. RESOLUCIÓN DE TRIÁNGULOS OBLICUÁN-GULOS

- 113. En la resolución de triángulos oblicuángulos podemos distinguir cuatro casos.
  - 114. Caso I. Dado un lado y dos ángulos cualesquiera.

El tercer ángulo podemos hallarlo por Geometría, y entonces podrán calcularse los demás lados por medio del § 107.

El triángulo es posible para cualesquiera valores de los elementos dados, siempre que la suma de los ángulos dados sea menor que 180°.

1. Dado 
$$b = 20.24$$
,  $A = 103°36'$ ,  $B = 19°21'$ ; hallar  $C$ ,  $a y c$ .

Tenemos,  $C = 180^{\circ} - (A + B) = 180^{\circ} - 122^{\circ} 57' = 57^{\circ} 3'$ .

Por la (47): 
$$\frac{a}{b} = \frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B} \quad y \quad \frac{c}{b} = \frac{\operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} B}.$$

Entonces,  $a = b \operatorname{sen} A \operatorname{csc} B$  y  $c = b \operatorname{sen} C \operatorname{csc} B$ .

De donde,  $\log a = \log b + \log \operatorname{sen} A + \log \operatorname{csc} B$ ,  $\log c = \log b + \log \operatorname{sen} C + \log \operatorname{csc} B$ .

$$\begin{array}{ll} \log b = 1.306211 & \log b = 1.306211 \\ \log \text{sen } A = 9.987649 - 10 & \log \text{sen } C = 9.923837 - 10 \\ \log \text{csc } B = 0.479729 & \log \text{csc } B = 0.479729 \\ \log a = 1.773589 & \log c = 1.709777 \\ a = 59.3730. & c = 51.2598. \end{array}$$

Nota. Para hallar log sen  $103^{\circ}$  36', hállese el de cos  $13^{\circ}$  36', o el de sen  $76^{\circ}$  24'. Para hallar el log de la cosecante de un ángulo, réstese el log del seno del mismo ángulo de 10-10. (Véase la Introducción a las Tablas, página 144.)

#### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos:

У

- **2.** Dado a = 180,  $A = 38^{\circ}$ ,  $B = 75^{\circ} 43'$ .
- 3. Dado b = .82,  $B = 51^{\circ} 42' 37''$ ,  $C = 109^{\circ} 17' 23''$ .
- **4.** Dado c = 24.637,  $A = 83^{\circ} 39'$ ,  $B = 38^{\circ} 56'$ .
- **5.** Dado b = .06708,  $A = 26^{\circ} 10' 45''$ ,  $C = 44^{\circ} 35' 12''$ .
- 6. Dado a = 5.0454,  $B = 98^{\circ} 8' 26''$ ,  $C = 21^{\circ} 51' 34''$ .
- 7. Dado c = 4592.36,  $A = 74^{\circ} 27'$ ,  $C = 61^{\circ}$ .
- 8. Dado c = .93109,  $A = 15^{\circ} 34' 9''$ ,  $C = 123^{\circ} 29' 46''$ .
- 9. Dado b = 3.67683,  $A = 67^{\circ} 21' 54''$ ,  $B = 57^{\circ} 48' 8''$ .
- **10.** Dado a = 71396.72,  $B = 42^{\circ} 55' 13''$ ,  $C = 16^{\circ} 4' 57''$ .

115. Caso II. Dados dos lados y el ángulo comprendido.

Como que conocemos un ángulo, podemos hallar la suma de los otros dos y entonces podremos calcular su diferencia por medio del § 108.

Conociendo la suma y la diferencia de dos ángulos, éstos podrán determinarse y entonces calcularemos los demás lados como en el Caso I.

El triángulo es posible para cualesquiera valores de los datos.

**1.** Dado 
$$a = 82$$
,  $c = 167$ ,  $B = 98^{\circ} 14'$ ; hallar  $A$ ,  $C y b$ .

Por Geometría: 
$$C+A=180^{\circ}-B=81^{\circ}46'$$
.

Por la (52): 
$$\frac{c+a}{c-a} = \frac{\lg \frac{1}{2} (C+A)}{\lg \frac{1}{2} (C-A)},$$

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} (C - A) = \frac{c - a}{c + a} \operatorname{tg} \frac{1}{2} (C + A).$$

Entonces.

0,

$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (C - A) = \log (c - a) + \operatorname{colog} (c + a) + \log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (C + A).$$

$$c-a=85$$
  $\log = 1.929419$   $c+a=249$   $\log = 7.603801-10$ 

$$\frac{1}{2}(C+A) = 40^{\circ} 53'$$
  $\log tg = \frac{9.937377 - 10}{9.450507 - 10}$ 

$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (C - A) = 9.470597 - 10$$

$$\frac{1}{2} (C - A) = 16^{\circ} 27' 49.8''.$$

Por tanto, 
$$C = \frac{1}{2} (C+A) + \frac{1}{2} (C-A) = 57^{\circ} 20' 49.8'',$$
  
 $A = \frac{1}{2} (C+A) - \frac{1}{2} (C-A) = 24^{\circ} 25' 10.2''.$ 

У Para hallar los lados restantes, tenemos, por la (47),

$$b = \frac{a \operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} A} = a \operatorname{sen} B \operatorname{csc} A.$$

$$\begin{array}{c} \operatorname{sen} A \\ \operatorname{Entonces}, & \log b = \log a + \log \operatorname{sen} B + \log \operatorname{csc} A. \end{array}$$

Entonces,

 $\log a = 1.913814$ 

 $\log \text{sen } B = 9.995501 - 10$ 

 $\log \csc A = 0.383615$ 

 $\log b = 2.292930$ 

b = 196.305.

#### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos:

**2.** Dado 
$$a = 67$$
,  $c = 33$ ,  $B = 36^{\circ}$ .

3. Dado 
$$a = 886$$
,  $b = 747$ ,  $C = 71^{\circ} 54'$ .

**4.** Dado 
$$b=4.102$$
,  $c=4.549$ ,  $A=62^{\circ}9'38''$ .

**5.** Dado 
$$a = .5953$$
,  $b = .9639$ ,  $C = 134^{\circ}$ .

**6.** Dado 
$$b = 1292.1$$
,  $c = 286.3$ ,  $A = 27^{\circ} 13'$ 

8. Dado 
$$a = 93.273$$
,  $b = 81.512$ ,  $C = 58^{\circ}$ .

9. Dado 
$$b = .0261579$$
,  $c = .0608657$ ,  $A = 115^{\circ} 42'$ .

**10.** Dado 
$$a = 35384.82$$
,  $c = 57946.34$ ,  $B = 19^{\circ} 37' 25''$ .

## 116. Caso III. Dados los tres lados.

Los ángulos pueden calcularse por las fórmulas del § 110, pero como no se adaptan al empleo de los logaritmos, es generalmente más conveniente usar las del § 111.

Cada uno de los tres ángulos deberá calcularse trigonométricamente, para tener así una comprobación de la exactitud del trabajo, puesto que su suma ha de dar 180°.

Si han de calcularse todos los ángulos, las fórmulas de la tangente serán las más convenientes, puesto que se necesitarán solamente cuatro logaritmos diferentes. Pero si no ha de calcularse más que un ángulo, la fórmula del coseno será la más conveniente por ocasionar menos trabajo.

El triángulo es posible para cualesquiera valores de los datos siempre que ningún lado sea mayor que la suma de los otros dos.

Si se requiere hallar todos los ángulos y se usan las fórmulas de la tangente, es conveniente modificarlas como sigue; por la (65):

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{(s-a)(s-b)(s-c)}{s(s-a)^2}} = \frac{1}{s-a} \sqrt{\frac{(s-a)(s-b)(s-c)}{s}}.$$

Llamando 
$$r$$
 a  $\sqrt{\frac{(s-a)(s-b)(s-c)}{s}}$ , tenemos

$$\operatorname{tg} \, \frac{1}{2} \, A = \frac{r}{s - a}.$$

Del mismo modo, tg  $\frac{1}{2}B = \frac{r}{s-h}$  y tg  $\frac{1}{2}C = \frac{r}{s-c}$ 

**1.** Dado 
$$a = 2.51$$
,  $b = 2.79$ ,  $c = 2.33$ ; hallar A, B y C.

En este caso, 
$$2s = a + b + c = 7.63$$
.

De donde, 
$$s = 3.815$$
,  $s - a = 1.305$ ,  $s - b = 1.025$ ,  $s - c = 1.485$ .

Tenemos, 
$$\log r = \frac{1}{2} [\log (s-a) + \log (s-b) + \log (s-c) + \cos s].$$

Asimismo, 
$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} A = \log r - \log (s - a)$$
,

$$\log \lg \frac{1}{2} B = \log r - \log (s - b),$$

$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} C = \log r - \log (s - c).$$

$$\begin{array}{lll} \log \left( s-a \right) = \ 0.115611 & \log r = 9.858283 - 10 \\ \log \left( s-b \right) = \ 0.010724 & \log \left( s-b \right) = 0.010724 \\ \log \left( s-c \right) = \ 0.171726 & \log tg \frac{1}{2} \ B = 9.847559 - 10 \\ \cosh s = \ 9.418505 - 10 & \frac{1}{2} \ B = 35^{\circ} \ 8' \ 40.9''. \\ 2)\overline{19.716566 - 20} & B = 70^{\circ} \ 17' \ 21.8''. \\ \log r = \ 9.858283 - 10 & \log r = 9.858283 - 10 \\ \log \left( s-a \right) = \ 0.115611 & \log \left( s-c \right) = 0.171726 \\ \log tg \frac{1}{2} \ A = \ 9.742672 - 10 & \log tg \frac{1}{2} \ C = 9.686557 - 10 \\ \frac{1}{2} \ A = 28^{\circ} \ 56' \ 22.7''. & \frac{1}{2} \ C = 25^{\circ} \ 54' \ 56.2''. \\ A = 57^{\circ} \ 52' \ 45.4''. & C = 51^{\circ} \ 49' \ 52.4''. \end{array}$$

Comprobación,  $A + B + C = 179^{\circ} 59' 59.6''$ .

**2.** Dado a = 7, b = 11, c = 9.6; hallar B.

Por la (63), 
$$\cos \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{s(s-b)}{ca}}.$$

De donde,  $\log \cos \frac{1}{2} B = \frac{1}{2} [\log s + \log (s - b) + \operatorname{colog} c + \operatorname{colog} a]$ . En este caso, 2 s = a + b + c = 27.6; de donde, s = 13.8 y s - b = 2.8

$$\log s = 1.139879$$

$$\log (s-b) = 0.447158$$

$$\operatorname{colog} c = 9.017729 - 10$$

$$\operatorname{colog} a = 9.154902 - 10$$

$$2)19.759668 - 20$$

$$\log \cos \frac{1}{2} B = 9.879834 - 10$$

$$\frac{1}{2} B = 40^{\circ} 41' 11.5'' \text{ y } B = 81^{\circ} 22' 23.0''.$$

#### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos:

3. Dado 
$$a = 2$$
,  $b = 3$ ,  $c = 4$ .

4. Dado 
$$a = 5$$
,  $b = 7$ ,  $c = 6$ .

5. Dado 
$$a = 10$$
,  $b = 9$ ,  $c = 8$ .

6. Dado 
$$a=5.6$$
,  $b=4.3$ ,  $c=4.9$ .

7. Dado 
$$a = .85$$
,  $b = .92$ ,  $c = .78$ .

8. Dado 
$$a = 61.3$$
,  $b = 84.7$ ,  $c = 47.6$ .

9. Dado 
$$a = 705$$
,  $b = 562$ ,  $c = 639$ ; hallar A.

**10**. Dado 
$$a = .0291$$
,  $b = .0184$ ,  $c = .0358$ ; hallar  $B$ .

**11.** Dado 
$$a = 3019$$
,  $b = 6731$ ,  $c = 4228$ ; hallar  $C$ .

117. Caso IV. Dados dos lados y el ángulo opuesto a uno de ellos.

En el § 97 quedó establecido que un triángulo, en general, está completamente determinado cuando se conocen tres de sus elementos, siempre que uno de ellos, por lo menos, sea un lado. La única excepción es la de este caso.

Para ilustrarlo vamos a considerar el ejemplo siguiente:

Dado 
$$a=52.1,\ b=61.2,\ A=31^{\circ}\,26';$$
 hallar  $B,\ C$  y  $c.$ 

Por la (47), 
$$\frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} A} = \frac{b}{a}, \text{ o sen } B = \frac{b \operatorname{sen} A}{a}.$$

De donde, 
$$\log \operatorname{sen} B = \log b + \operatorname{colog} a + \log \operatorname{sen} A$$
.

$$\log b = 1.786751$$

$$colog a = 8.283162 - 10$$

$$\log {\rm sen} \, A = 9.717259 - 10$$

$$\log \text{sen } B = 9.787172 - 10$$

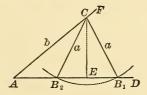
$$B = 37^{\circ} 46' 37.9''$$
, por la tabla.

Pero en la determinación del ángulo correspondiente, hemos de tener en cuenta que un ángulo y su suplemento tienen un mismo seno, (§ 33).

Por tanto, otro valor de B será  $180^{\circ}-37^{\circ}$  46′ 37.9″, o sea,  $142^{\circ}$  13′ 22.1″; y llamando a estos valores  $B_1$  y  $B_2$ , tendremos:

$$B_1 = 37^{\circ} 46' 37.9'' \text{ y } B_2 = 142^{\circ} 13' 22.1''.$$

Nota. La causa de esta ambigüedad se ve inmediatamente que intentemos construir el triángulo con los datos dados.



Construyamos primero el ángulo  $DAF=31^{\circ}$  26', como una cuestión previa, y sobre AF tomemos AC=61.2. Haciendo centro en C y con un radio igual a 52.1, describamos un arco que corte a AD en  $B_1$  y en  $B_2$ . Entonces cada uno de los triángulos  $AB_1C$  y  $AB_2C$  satisface las condiciones dadas.

Los dos valores obtenidos anteriormente para B son respectivamente los valores de los ángulos  $AB_1C$  y  $AB_2C$ ; y geométricamente es evidente que esos dos ángulos son suplementarios.

Para completar la solución, designemos los ángulos  $ACB_1$  y  $ACB_2$  por  $C_1$  y  $C_2$ , y los lados  $AB_1$  y  $AB_2$  por  $C_1$  y  $C_2$ .

Entonces, 
$$C_1 = 180^{\circ} - (A + B_1) = 180^{\circ} - 69^{\circ}12'37.9'' = 110^{\circ}47'22.1''$$
, y
$$C_2 = 180^{\circ} - (A + B_2) = 180^{\circ} - 173^{\circ}39'22.1'' = 6^{\circ}20'37.9''.$$

Y tendremos, por la (49), 
$$\frac{c_1}{a} = \frac{\sec C_1}{\sec A}$$
 y  $\frac{c_2}{a} = \frac{\sec C_2}{\sec A}$ .

De donde,  $c_1 = a \operatorname{sen} C_1 \operatorname{csc} A$  y  $c_2 = a \operatorname{sen} C_2 \operatorname{csc} A$ .

$$\begin{array}{ll} \log a = 1.716838 & \log a = 1.716838 \\ \log \text{sen } C_1 = 9.970761 - 10 & \log \text{sen } C_2 = 9.043343 - 10 \\ \log \text{csc } A = 0.282741 & \log \text{csc } A = 0.282741 \\ \log c_1 = 1.970340 & \log c_2 = 1.042922 \\ c_1 = 93.3985. & c_2 = 11.0388. \end{array}$$

- 118. Siempre que se determine un ángulo de un triángulo oblicuángulo por su seno, los dos valores que se obtienen, el correspondiente al ángulo agudo y el del obtuso, se pueden admitir como soluciones, a menos que una de ellas demuestre, por otras causas, que es inadmisible; de aquí que unas veces tengamos dos soluciones, otras una, y otras ninguna, en un ejemplo como el del Caso IV.
  - **1.** Sean los datos a, b y A, y supongamos b < a.

Por Geometría, B ha de ser < A; entonces, solamente podemos tomar el valor agudo de B. En este caso no tenemos más que una solución.

2. Sean los datos a, b y A, y supongamos b > a.

Puesto que B ha de ser >A, el triángulo es imposible a menos que A sea agudo.

Además, puesto que 
$$\frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} A} = \frac{b}{a}$$
 y  $b$  es> $a$ , sen  $B$ > sen  $A$ .

Por tanto, los valores agudo y obtuso de B son >A, y tendremos dos soluciones, excepto en los casos siguientes:

Si log sen B=0, entonces sen B=1 (§ 72) y  $B=90^{\circ}$ , el triángulo es rectángulo; si log sen B es positivo, entonces sen B>1 y el triángulo es imposible.

119. Los resultados obtenidos en el § 118 pueden enunciarse como sigue:

Si de los lados dados el adyacente al ángulo dado es el *menor*, tendremos *una* solución correspondiente al valor *agudo* de su ángulo opuesto.

Si el lado adyacente al ángulo dado es el mayor, tendremos dos soluciones, a menos que el log del seno del ángulo opuesto sea 0 o

positivo, en cuyos casos habrá una solución (un triángulo rectángulo) o ninguna solución, respectivamente.

- 120. Ilustraremos los casos anteriores por medio de ejemplos:
- 1. Dado a = 7.42, b = 3.39,  $A = 105^{\circ} 13'$ ; hallar B.

Siendo b < a, tendremos una solución correspondiente al valor agudo de B.

- 2. Dado b=3, c=2,  $C=100^{\circ}$ ; hallar B. Siendo b>c, y C obtuso, el triángulo es imposible.
- 3. Dado a = 22.7643, c = 50,  $A = 27^{\circ} 5'$ ; hallar C.

En este caso tenemos una solución; un triángulo rectángulo.

**4.** Dado a = .83, b = .715,  $B = 61^{\circ} 47'$ ; hallar A.

Siendo log sen A positivo, el triángulo es imposible.

#### EJEMPLOS

121. Resolver los siguientes triángulos:

1. Dado 
$$a = 5.98$$
,  $b = 3.59$ ,  $A = 63^{\circ} 50'$ .

**2.** Dado 
$$b = 74.1$$
,  $c = 64.2$ ,  $C = 27^{\circ} 18'$ .

3. Dado 
$$b = .2337$$
,  $c = .0982$ ,  $B = 108^{\circ}$ .

**4.** Dado 
$$a = 4.254$$
,  $c = 4.536$ ,  $C = 37^{\circ} 9'$ .

**5.** Dado 
$$a = .2789$$
,  $b = .2271$ ,  $B = 65^{\circ} 38'$ .

**6.** Dado 
$$a = 60.935$$
,  $c = 76.097$ ,  $A = 133^{\circ}41'$ .

7. Dado 
$$b = 74.8067$$
,  $c = 98.7385$ ,  $C = 81^{\circ} 47'$ .

8. Dado 
$$a = 9.51987$$
,  $c = 11$ ,  $A = 59^{\circ} 56'$ .

**9.** Dado 
$$b = 4.521$$
,  $c = 5.03$ ,  $B = 40^{\circ} 32' 7''$ .

**10.** Dado 
$$a = 186.82$$
,  $b = 394.2$ ,  $B = 114^{\circ} 29' 51''$ .

**11.** Dado 
$$b = 5143.4$$
,  $c = 4795.56$ ,  $C = 72^{\circ} 53' 38''$ .

**12**. Dado 
$$a = .860619$$
,  $c = .635761$ ,  $A = 19^{\circ} 12' 43''$ .

**13**. Dado 
$$a = 139.27$$
,  $b = 195.9716$ ,  $A = 45^{\circ} 17' 20''$ .

**14.** Dado 
$$a = .32163$$
,  $c = .27083$ ,  $C = 52^{\circ} 24' 16''$ .

**15.** Dado 
$$b = 91139.04$$
,  $c = 80640.37$ ,  $B = 126^{\circ} 5' 34''$ .

## ÁREA DE UN TRIÁNGULO OBLICUÁNGULO

**122.** 1. Dado a = 18.063,  $A = 96^{\circ} 30' 15''$ ,  $B = 35^{\circ} 0' 13''$ ; hallar K.

Por la (71): 
$$2K = \frac{a^2 \operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} A} = a^2 \operatorname{sen} B \operatorname{sen} C \operatorname{csc} A$$
.

De donde,  $\log (2K) = 2 \log a + \log \sin B + \log \sin C + \log \csc A$ .

De los datos, 
$$C = 180^{\circ} - (A + B) = 48^{\circ} 29' 32''$$
.

 $\log a = 1.256790$ ; multiplicado por 2 = 2.513580

$$\log \sec B = 9.758630 - 10$$

$$\log \sec C = 9.874404 - 10$$

$$\log \csc A = 0.002804$$

$$\log (2K) = 2.149418$$

$$2 K = 141.065.$$

$$K = 70.533$$
.

#### EJEMPLOS

Hallar las áreas de los siguientes triángulos:

2. Dado 
$$a = 38.09$$
,  $c = 11.2$ ,  $B = 67^{\circ} 55'$ .

3. Dado 
$$a = 5$$
,  $b = 8$ ,  $c = 6$ .

- **4.** Dado b = 6.074,  $A = 70^{\circ} 39'$ ,  $B = 56^{\circ} 23'$ .
- **5.** Dado b = 761.86, c = 526.02,  $A = 124^{\circ} 6' 13''$ .
- **6.** Dado a = 97, b = 83, c = 71.
- 7. Dado a = 1.9375,  $A = 43^{\circ} 18'$ ,  $B = 29^{\circ} 47' 36''$ .
- 8. Dado b = .439592,  $A = 62^{\circ} 40' 8''$ ,  $C = 54^{\circ} 32' 25''$ .
- **9.** Dado a = 39.5, b = 44.8, c = 52.3.
- **10.** Dado a = .804639, c = .357173,  $B = 18^{\circ} 11' 49''$ .
- **11.** Dado c = 95.86157,  $B = 115^{\circ} 24' 52''$ ,  $C = 32^{\circ} 57' 21''$ .
- **12.** Dado a = .02409481, b = .02763834,  $C = 81^{\circ} 9' 34''$ .
- **13.** Dado a = 7.825, b = 6.592, c = 9.643.

#### MISCELÁNEA DE EJEMPLOS

- 123. 1. Desde un punto situado en el plano horizontal que pasa por la base de una torre, el ángulo de elevación a su cúspide es de 52° 39′, y desde otro punto situado a 100 pies del anterior y más distante que él del pie de la torre, es de 35° 16′. Hállese la altura de la torre y las distancias a ella desde cada uno de los puntos de observación.
- 2. Un lado de un paralelogramo es 56, y los ángulos comprendidos entre este lado y las diagonales son 31° 14′ y 45° 37′. Hállense todos los lados del paralelogramo.
- 3. En un campo ABCD, los lados AB, BC, CD y DA miden 155, 236, 252 y 105 varas respectivamente, y la diagonal AC, 311 varas. Hállese el área del campo.
- 4. El área de un triángulo es 1356, y dos de sus lados 53 y 69. Hállese el ángulo comprendido entre ellos.
- 5. Desde la cima de un farallón, los ángulos de depresión a dos postes situados en un plano más bajo, en línea con el observador y distante uno del otro 1000 pies, son 27° 40′ y 9° 33′ respectivamente. Hállese la altura del farallón sobre el plano que ocupan los postes.
- 6. Los lados paralelos de un trapecio son 86 y 138, y los ángulos en los extremos del último de dichos lados son de 53° 49′ y 67° 55′. Hállense los lados no paralelos.
- 7. Dos trenes parten de un mismo punto y a la misma hora, moviéndose a lo largo de vías férreas rectas que se cortan en un ángulo

- de 74° 30′, con velocidades de 30 y 45 millas por hora, respectivamente. ¿A qué distancia se hallará uno del otro a los 45 minutos de marcha?
- 8. Dos lados de un triángulo son .5623 y .4977, y la diferencia entre los ángulos opuestos a estos lados es de 15° 48′ 32″. Resolver el triángulo.
- 9. Dos yachts parten de un mismo punto a una misma hora, uno rumbo al norte con una velocidad de 10.44 millas por hora, y el otro rumbo al noreste con una velocidad de 7.71 millas por hora. ¿Cuál será el rumbo del primero con relación al segundo a la media hora de marcha?
- 10. Una embarcación navega rumbo al suroeste a razón de 8 millas por hora. A las 10 y 30 A.M. observa un faro en dirección 30° al noroeste, y a las 12 y 15 p.M. lo observa a 15° al noreste. Hállense las distancias del faro a cada una de las posiciones de la embarcación.
- 11. Dos lados de un paralelogramo son 65 y 133, y una de las diagonales es 159. Hállense los ángulos del paralelogramo y la otra diagonal.
- 12. Para encontrar la distancia de un objeto inaccesible A, desde una posición B, mido una línea BC de 208.3 pies de largo. Mido los ángulos ABC y ACB y hallo que son de 126° 35′ y 31° 48′ respectivamente. Hállese la distancia AB.
- 13. Las diagonales de un paralelogramo miden 81 y 106, y el ángulo formado por ellas es de 29° 18′. Hallar los lados y ángulos del paralelogramo.
- 14. Un asta de bandera de 40 pies de altura está situada en lo alto de una torre. Desde un punto situado cerca de la base de la torre se observa que los ángulos de elevación al tope y al pie del asta, son de 38° 53′ y 20° 18′ respectivamente. Hállese la distancia del punto a la torre y la altura de ésta.
- 15. AD y BC son los lados paralelos de un trapecio ABCD; los lados AB y BC son 7.8 y 9.4 respectivamente, y los ángulos B y C son 113° 47′ y 125° 34′ respectivamente. Hallar AD y CD.
- 16. Un agrimensor observa que su posición A se encuentra exactamente en línea con dos objetos inaccesibles B y C. Mide una línea AD de 500 pies de largo, la cual forma un ángulo  $BAD=60^{\circ}$ , y desde D observa que los ángulos ADB y BDC son de 40° y 60° respectivamente. Hállese la distancia BC.

- 17. Un lado de un paralelogramo es 48, una diagonal 73, y el ángulo comprendido entre las diagonales y opuesto al lado dado es 98° 6′. Hallar la otra diagonal y el otro lado.
- 18. Para hallar la distancia entre dos boyas A y B, mido una línea-base CD en la costa, de 150 pies de largo. Desde el punto C mido los ángulos ACD y BCD y resultan ser de 95° y 70° respectivamente; y desde el punto D mido los ángulos BDC y ADC, los cuales miden 83° y 30° respectivamente. Hállese la distancia entre las boyas.
- 19. Los lados AB, BC y CD de un cuadrilátero ABCD son 38, 55 y 42 respectivamente; y los ángulos B y C son de 132° 56′ y 98° 29′ respectivamente. Hállese el lado AD y los ángulos A y D.
- 20. Los lados AB, BC y DA de un campo ABCD son de 37, 63 y 20 varas respectivamente, y las diagonales AC y BD son de 75 y 42 varas respectivamente. Hállese el área del campo.

0,

## IX. ECUACIONES CÚBICAS

124. Sabemos por Álgebra que toda ecuación cúbica puede transformarse en otra que no contenga el término de segundo grado de la incógnita.

Así, si la ecuación es  $x^3 + px^2 + qx + r = 0$ , haciendo  $x = y - \frac{p}{3}$ , tenemos:

$$y^{3} - py^{2} + \frac{p^{2}y}{3} - \frac{p^{3}}{27} + py^{2} - \frac{2p^{2}y}{3} + \frac{p^{3}}{9} + qy - \frac{pq}{3} + r = 0;$$
$$y^{3} + y\left(q - \frac{p^{2}}{3}\right) + \frac{2p^{3}}{27} - \frac{pq}{3} + r = 0;$$

la cual tiene la forma requerida.

125. El método Cardan nos permite resolver cualquiera ecuación cúbica de la forma  $x^3+ax+b=0$ , excepto en el caso de que a sea un valor negativo, y  $\frac{a^3}{27}$  numéricamente  $> \frac{b^2}{4}$ .

En este caso es posible hallar las raíces por Trigonometría.

## 126. Resolución Trigonométrica de Ecuaciones Cúbicas.

Resolver la ecuación

$$x^3 - ax - b = 0,$$

en la que a es positiva y  $\frac{a^3}{27} > \frac{b^2}{4}$ 

Haciendo  $x=2 m \cos A$ , la ecuación anterior se transforma en

$$8 m^3 \cos^3 A - 2 am \cos A - b = 0$$
, o  $4 \cos^3 A - \frac{a}{m^2} \cos A - \frac{b}{2 m^3} = 0$ .

Pero por la (36),  $4\cos^3 A = \cos 3 A + 3\cos A$ .

De donde,  $\cos 3A + 3\cos A - \frac{a}{m^2}\cos A - \frac{b}{2m^3} = 0$ ,

o, 
$$\cos 3A + \left(3 - \frac{a}{m^2}\right)\cos A = \frac{b}{2m^3}$$
 (A)

Tomemos m de manera que  $3 - \frac{a}{m^2} = 0$ ; entonces,

$$3 m^2 = a \text{ y } m = \sqrt{\frac{a}{3}}.$$
 (B)

Entonces (A) se convierte en cos  $3 A = \frac{b}{2 m^3}$ 

Sustituyendo en esta ecuación el valor de m en (B), tenemos,

$$\cos 3 A = \frac{b}{2} \sqrt{\frac{27}{a^3}}.$$
 (C)

Puesto que, por hipótesis,  $\frac{b^2}{4} < \frac{a^3}{27}$ , tenemos que  $\frac{b^2}{4} \times \frac{27}{a^3} < 1$ .

Extrayendo la raíz cuadrada a ambos miembros de la desigualdad,  $\frac{b}{2}\sqrt{\frac{27}{a^3}} < 1$ .

Por tanto, el valor de 3 A en (C) es posible, puesto que su coseno es <1.

Sea z el menor ángulo positivo cuyo coseno es igual a  $\frac{b}{2}\sqrt{\frac{27}{a^3}}$ .

Entonces, un valor de 3 A es z; y todos sus valores estarán dados por la expresión  $2 n\pi \pm z$  (§ 62), en la que n es 0 o un número entero, positivo o negativo.

De donde,  $\cos A = \cos \frac{1}{3} (2 n\pi \pm z)$ .

Ahora, sea n=3 q+n', en la que q es 0 o un número entero cualquiera, positivo o negativo, y n'=0 o  $\pm 1$ ; entonces,

$$\cos A = \cos \frac{(6 \ q + 2 \ n')\pi \pm z}{3} = \cos \left[ 2 \ q\pi + \frac{2 \ n'\pi \pm z}{3} \right] = \cos \frac{2 \ n'\pi \pm z}{3};$$

porque por el § 21, un múltiplo cualquiera de 360° puede sumarse a, o restarse de, un ángulo, sin que se alteren sus funciones.

Haciendo n'=0, 1 y - 1, tenemos:

$$\cos A = \cos \left(\pm \frac{z}{3}\right), \cos \frac{2\pi \pm z}{3}, \cos \frac{-2\pi \pm z}{3} = \cos \frac{z}{3} \cos \frac{2\pi \pm z}{3};$$

porque por el § 29, el coseno de un ángulo (-A) es igual al coseno de A. Pero  $x=2 m \cos A$ , de donde los tres valores de  $x \sin$ :

$$2\sqrt{\frac{a}{3}}\cos\frac{z}{3}$$
,  $2\sqrt{\frac{a}{3}}\cos\left(\frac{2\pi}{3}-\frac{z}{3}\right)$ , y  $2\sqrt{\frac{a}{3}}\cos\left(\frac{2\pi}{3}+\frac{z}{3}\right)$ ;

en los que z está dada por la ecuación  $\cos z = \frac{b}{2} \sqrt{\frac{27}{a^3}}$ .

#### EJEMPLOS

1. Resolver la ecuación  $x^3 - 4x + 2 = 0$ .

Aquí 
$$a = 4$$
,  $b = -2$ ; entonces,  $\cos z = -\sqrt{\frac{27}{64}}$ , o  $\cos (\pi - z) = \sqrt{\frac{27}{64}}$  (§ 33).

Por logaritmos, log cos  $(\pi - z) = \frac{1}{2} (\log 27 - \log 64)$ .

 $\log 27 = 1.431364$ 

 $\log 64 = 1.806180$ 

2)19.625184 - 20

 $\log\cos(\pi - z) = 9.812592 - 10$ 

Entonces,  $\pi - z = 49^{\circ} 29' 40.5''$  y  $z = 130^{\circ} 30' 19.5''$ .

De donde,  $\frac{z}{3} = 43^{\circ} 30' 6.5'' \text{ y } 2\sqrt{\frac{a}{3}} = 2\sqrt{\frac{4}{3}} = \sqrt{\frac{16}{3}}$ .

Entonces, los tres valores de x son:

$$\sqrt{\frac{16}{3}}\cos 43^{\circ} 30' 6.5'',$$

$$\sqrt{\frac{16}{3}}\cos{(120^{\circ}-43^{\circ}30'\ 6.5'')} = \sqrt{\frac{16}{3}}\cos{76^{\circ}29'\ 53.5''},$$

y 
$$\sqrt{\frac{16}{3}}\cos(120^{\circ}+43^{\circ}30'6.5'') = \sqrt{\frac{16}{3}}\cos(90^{\circ}+73^{\circ}30'6.5''),$$

$$= -\sqrt{\frac{16}{3}} \sin 73^{\circ} 30' 6.5'' (\S 30).$$

Ahora,

$$\log \sqrt{\frac{16}{3}} = \frac{1}{2} (\log 16 - \log 3) = \frac{1}{2} (1.204120 - .477121) = .363500.$$
 (1)

Asimismo,  $\log \cos 43^{\circ} 30' \quad 6.5'' = 9.860549 - 10,$  (2)

$$\log \cos 76^{\circ} 29' 53.5'' = 9.368242 - 10,$$
 (3)

y 
$$\log \sec 73^{\circ} 30' = 9.981741 - 10.$$
 (4)

Sumando sucesivamente a (1) las (2), (3) y (4), los logaritmos de los valores absolutos de x son:

$$0.224049$$
,  $9.731742 - 10$  y  $0.345241$ .

Los números correspondientes a estos logaritmos son.

Entonces, x = 1.67513, .53919, o -2.21432.

Resolver las ecuaciones siguientes:

2. 
$$x^3-4x-1=0$$
.

4. 
$$x^3 + 6x^2 - x - 1 = 0$$
.

3. 
$$x^3 - 6x + 3 = 0$$
.

5. 
$$x^3-3x^2-2x+1=0$$
.

## TRIGONOMETRÍA ESFÉRICA

#### X. PRINCIPIOS GEOMÉTRICOS

127. Si un ángulo triedro tiene su vértice en el centro de una esfera, su intersección con la superficie es un triángulo esférico.

El triángulo está limitado por tres arcos de círculo máximo llamados *lados*, los cuales miden los ángulos planos del ángulo triedro.

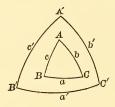
Los ángulos de un triángulo esférico son los ángulos esféricos formados por sus lados adyacentes; y por Geometría, cada uno de ellos es igual al ángulo comprendido entre dos líneas rectas situadas una en cada uno de los planos de sus lados, y perpendiculares, en el mismo punto, a la intersección de dichos planos.

- 128. Los lados de un triángulo esférico se expresan generalmente en grados.
- 129. La *Trigonometría Esférica* trata de las relaciones trigonométricas que existen entre los lados y los ángulos de un triángulo esférico.

Los ángulos planos y diedros de los ángulos triedros no se alteran porque se varíe el radio de la esfera; y por tanto, las relaciones entre los lados y los ángulos de un triángulo esférico son independientes de la longitud del radio.

- 130. En el presente trabajo nos limitaremos a considerar tales triángulos como en Geometría, donde cada ángulo es menor que dos ángulos rectos, y cada lado menor que la semicircunferencia de un círculo máximo; esto es, donde cada elemento es menor que 180°.
- 131. Las demostraciones de las siguientes propiedades de un triángulo esférico se pueden hallar en cualquier tratado de Geometría del Espacio.

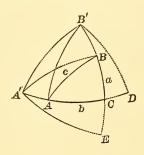
- 1. La suma de dos lados cualesquiera de un triángulo esférico es mayor que el tercer lado.
- 2. En todo triángulo esférico, el mayor lado se opone al mayor ángulo; e inversamente, el mayor ángulo se opone al mayor lado.
- 3. La suma de los tres lados de un triángulo esférico es menor que 360°.
- 4. La suma de los tres ángulos de un triángulo esférico es mayor que 180° y menor que 540°.
- 5. Si A'B'C' es el triángulo polar del ABC, esto es, si A, B y C son los polos de los lados B'C', C'A' y A'B' respectivamente, ABC es el triángulo polar de A'B'C',



6. En dos triángulos polares, cada ángulo del uno está medido por el suplemento del lado opuesto al ángulo homólogo del otro; esto es,

$$a' = 180^{\circ} - A$$
.  $b' = 180^{\circ} - B$ .  $c' = 180^{\circ} - C$ .  $A' = 180^{\circ} - a$ .  $B' = 180^{\circ} - b$ .  $C' = 180^{\circ} - c$ .

- 132. Se llama *trirrectangular* a un triángulo esférico cuando sus tres ángulos son rectos; entonces, cada lado es un cuadrante y cada vértice es polo del lado opuesto.
- 133. I. Sea C un ángulo recto del triángulo esférico rectángulo ABC, y supongamos  $a < 90^{\circ}$  y  $b < 90^{\circ}$ .



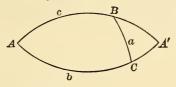
Complétese el triángulo trirrectángulo A'B'C; y puesto que B' es el polo de AC, y A' el de BC, constrúyanse los triángulos trirrectangulares AB'D y A'BE.

Entonces, como B se encuentra dentro del triángulo AB'D, AB o  $c < 90^{\circ}$ .

Siendo BC < B'C, el ángulo A es < B'AD, o  $< 90^{\circ}$ .

Y puesto que AC < A'C, el ángulo B es < A'BE, o  $< 90^{\circ}$ .

II. Supongamos  $a < 90^{\circ}$  y  $b > 90^{\circ}$ .



Complétese la lúnula ABA'C.

Entonces, en el triángulo rectángulo A'BC,  $A'C = 180^{\circ} - b$ .

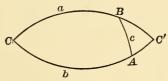
Esto es, los lados a y A'C del triángulo A'BC son, cada uno de ellos, <90°, y por el caso I, A'B y los ángulos A' y A'BC son, cada uno de ellos, <90°.

Pero,  $c = 180^{\circ} - A'B$ , A = A', y  $B = 180^{\circ} - A'BC$ .

De donde,  $c = 90^{\circ}$ ,  $A < 90^{\circ}$  y  $B > 90^{\circ}$ .

De manera semejante, si a es >90° y b<90°, entonces c>90°, A>90° y B<90°.

III. Supongamos  $a > 90^{\circ}$  y  $b > 90^{\circ}$ .



Complétese la lúnula ACBC'.

Entonces, en el triángulo rectángulo ABC',  $AC'=180^{\circ}-b$ , y  $BC'=180^{\circ}-a$ .

Esto es, los lados AC' y BC' del triángulo ABC' son  $<90^\circ$ ; y por el caso I, AB y los ángulos BAC' y ABC' son  $<90^\circ$ .

Pero  $A = 180^{\circ} - BAC'$ , y  $B = 180^{\circ} - ABC'$ .

De donde, c es  $<90^{\circ}$ ,  $A > 90^{\circ}$  y  $B > 90^{\circ}$ .

Por tanto, en todo triángulo esférico rectángulo:

- 1. Si los catetos están en el mismo cuadrante, la hipotenusa es <90°; y si están en cuadrantes diferentes, la hipotenusa es >90°.
  - 2. En un mismo cuadrante, un ángulo es como su lado opuesto.

134. En la figura del § 131, tenemos, por el § 131, 1, que a' < b' + c'. Poniendo en lugar de a', b' y c' los valores dados en el § 131, 6, tenemos:

 $180^{\circ} - A < 180^{\circ} - B + 180^{\circ} - C$ , o  $B + C - A < 180^{\circ}$ .

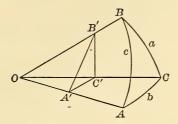
Asimismo, por el § 130,  $B+C+180^{\circ}>A$ ; de donde,

$$B+C-A > -180^{\circ}$$
.

Por tanto, B+C-A está comprendido entre 180° y -180°. De manera semejante tenemos que C+A-B y A+B-C están comprendidos entre 180° y -180°.

## XI. TRIÁNGULOS ESFÉRICOS RECTÁNGULOS

135. Sea C el ángulo recto del triángulo esférico rectángulo ABC.



Sea O el centro de la esfera, y tracemos OA, OB y OC.

Por un punto cualquiera A' de OA, tracemos A'B' y A'C' perpendiculares a OA, cortando a OB y OC en B' y C', y tracemos la B'C'.

Entonces, OA es perpendicular al plano A'B'C'.

Por tanto, los planos A'B'C' y OBC son perpendiculares al plano OAC, y su intersección B'C' es perpendicular al plano OAC.

Luego, B'C' es perpendicular a A'C' y a OC'.

En el triángulo rectángulo OA'B', tenemos:

$$\cos c = \cos A'OB' = \frac{OA'}{OB'} = \frac{OC'}{OB'} \times \frac{OA'}{OC'}.$$

Pero en los triángulos rectángulos OB'C' y OC'A'

$$\frac{OC'}{OB'} = \cos a$$
 y  $\frac{OA'}{OC'} = \cos b$ .

De donde, 
$$\cos c = \cos a \cos b$$
. (75)

Asimismo, sen 
$$A = \operatorname{sen} B'A'C' = \frac{B'C'}{A'B'} = \frac{\frac{B'C'}{OB'}}{\frac{A'B'}{OB'}} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c}$$
 (76)

Y 
$$\cos A = \cos B'A'C' = \frac{A'C'}{A'B'} = \frac{\frac{A'C'}{OA'}}{\frac{A'B'}{OA'}} = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{tg} c}.$$
 (77)

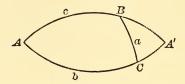
Del mismo modo, 
$$\operatorname{sen} B = \frac{\operatorname{sen} b}{\operatorname{sen} c}$$
 (78)

$$y \qquad \cos B = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{tg} c} \tag{79}$$

136. No podemos considerar como generales las demostraciones del  $\S$  135, porque en la construcción de la figura hemos supuesto a  $a y b < 90^{\circ}$ , y por lo tanto c y A ( $\S$  133) han de ser menores que  $90^{\circ}$ .

Para probar la generalidad de las fórmulas (75) a la (79), tenemos que considerar dos casos adicionales:

Caso I. Cuando uno de los lados a o b es  $<90^{\circ}$ , y el otro  $>90^{\circ}$ .



En el triángulo esférico rectángulo ABC, sea  $a < 90^{\circ}$  y  $b > 90^{\circ}$ . Complétese la lúnula ABA'C; entonces, en el triángulo esférico A'BC,

$$A'B = 180^{\circ} - c$$
,  $A'C = 180^{\circ} - b$ ,  $A' = A$ , y  $A'BC = 180^{\circ} - B$ .

Pero, por el § 133,  $c = 90^{\circ}$ ,  $A < 90^{\circ}$  y  $B > 90^{\circ}$ .

Por tanto, cada elemento, excepto el ángulo recto del triángulo esférico rectángulo A'BC es  $< 90^{\circ}$ ; y por el § 135 tenemos:

$$\cos A'B = \cos a \cos A'C,$$

$$sen A' = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} A'B'}, \qquad sen A'BC = \frac{\operatorname{sen} A'C}{\operatorname{sen} A'B'}, 
\cos A' = \frac{\operatorname{tg} A'C}{\operatorname{tg} A'B'}, \qquad \cos A'BC = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{tg} A'B}.$$

Poniendo en lugar de A'B, A'C, A' y A'BC sus valores, tenemos:

$$\cos (180^{\circ} - c) = \cos a \cos (180^{\circ} - b),$$

$$sen A = \frac{sen a}{sen (180^{\circ} - c)}, \qquad sen (180^{\circ} - B) = \frac{sen (180^{\circ} - b)}{sen (180^{\circ} - c)}, \\
cos A = \frac{tg (180^{\circ} - b)}{tg (180^{\circ} - c)}, \qquad cos (180^{\circ} - B) = \frac{tg a}{tg (180^{\circ} - c)}.$$

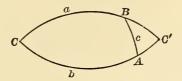
De donde, por el § 33,  $-\cos c = \cos a (-\cos b)$ ,

$$sen A = \frac{\text{sen } a}{\text{sen } c}, \qquad sen B = \frac{\text{sen } b}{\text{sen } c}, 
\cos A = \frac{-\operatorname{tg} b}{-\operatorname{tg} c}, \qquad -\cos B = \frac{\operatorname{tg} a}{-\operatorname{tg} c},$$

y obtenemos las fórmulas (75) a la (79) como anteriormente.

De igual modo podemos probar que estas fórmulas son ciertas cuando a es  $>90^{\circ}$  y b  $<90^{\circ}$ .

Caso II. Cuando a y b son  $> 90^{\circ}$ .



En el triángulo esférico rectángulo ABC, sean  $a y b > 90^{\circ}$ . Complétese la lúnula ACBC'.

Por el § 133, c es <90°, A > 90°, y B > 90°.

Por tanto, cada elemento, excepto el ángulo recto del triángulo esférico rectángulo ABC', es  $<90^\circ$ ; y por el § 135 tenemos:

$$\cos c = \cos AC' \cos BC',$$

$$\sin BAC' = \frac{\sin BC'}{\sin c}, \qquad \sin ABC' = \frac{\sin AC'}{\sin c},$$

$$\cos BAC' = \frac{\operatorname{tg} AC'}{\operatorname{tg} c}, \qquad \cos ABC' = \frac{\operatorname{tg} BC'}{\operatorname{tg} c}.$$

Poniendo en lugar de AC', BC', BAC' y ABC' sus valores, tenemos:  $\cos c = \cos (180^{\circ} - a) \cos (180^{\circ} - b)$ ,

$$\begin{split} & \text{sen } (180^{\circ} - A) = \frac{\text{sen } (180^{\circ} - a)}{\text{sen } c}, \qquad \text{sen } (180^{\circ} - B) = \frac{\text{sen } (180^{\circ} - b)}{\text{sen } c}, \\ & \cos (180^{\circ} - A) = \frac{\text{tg } (180^{\circ} - b)}{\text{tg } c}, \qquad \cos (180^{\circ} - B) = \frac{\text{tg } (180^{\circ} - a)}{\text{tg } c}. \end{split}$$

De donde, por el § 33, 
$$\cos c = (-\cos a) \ (-\cos b)$$
,  $\sin A = \frac{\sin a}{\sin c}$ ,  $\sin B = \frac{\sin b}{\sin c}$ ,  $-\cos A = \frac{-\operatorname{tg} b}{\operatorname{tg} c}$ ,  $-\cos B = \frac{-\operatorname{tg} a}{\operatorname{tg} c}$ ;

y obtenemos las fórmulas (75) a la (79) como anteriormente.

**137.** De las (76) y (77) obtenemos:

$$tg A = \frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{cos} A} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c} \times \frac{\operatorname{tg} c}{\operatorname{tg} b} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{cos} c \operatorname{tg} b}.$$
De donde por la (75), 
$$tg A = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{cos} a \operatorname{cos} b \operatorname{tg} b} = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{sen} b}.$$
(80)

De igual manera, 
$$\operatorname{tg} B = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{sen} a}$$
 (81)

138. Por la (4), sen  $a = \cos a$  tg a; entonces por la (76) podemos escribir

De donde, por las (75) y (79),

$$sen A = \frac{\cos B}{\cos b}.$$
 (82)

De igual manera, 
$$\operatorname{sen} B = \frac{\cos A}{\cos a}$$
 (83)

139. De las (75), (82) y (83), tenemos:

$$\cos c = \cos a \cos b = \frac{\cos A}{\sin B} \times \frac{\cos B}{\sin A} = \cot A \cot B.$$
 (84)

140. Para mayor comodidad en las referencias damos reunidas a continuación las fórmulas de los §§ 135 a 139:

 $\cos c = \cos a \cos b$ .

 $sen A = \frac{sen a}{sen c}$   $sen B = \frac{sen b}{sen c}$   $cos A = \frac{tg b}{tg c}$   $cos B = \frac{tg a}{tg c}$   $tg A = \frac{tg a}{tg c}$ 

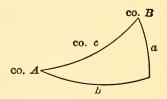
$$\operatorname{tg} A = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{sen} b}$$
  $\operatorname{tg} B = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{sen} a}$ 

 $\cos c = \cot A \cot B$ .

El estudiante comparará las fórmulas de los senos, cosenos y tangentes de A y B con las fórmulas correspondientes de los §§ 2 y 5.

# 141. Regla de las Partes Circulares, de Néper.

Son éstas dos reglas que comprenden todas las fórmulas del § 140.



En todo triángulo esférico rectángulo, los elementos a y b, y los complementos de los elementos A, B y c (escritos en forma abreviada, co. A, co. B, y co. c), se llaman partes circulares.

Si los suponemos arreglados en el orden en que lo están las letras del triángulo, podemos tomar uno cualquiera de los cinco y llamarle parte media; los dos inmediatos adyacentes se llaman partes adyacentes y los dos restantes partes opuestas.

Entonces, las reglas de Néper son:

- I. El seno de la parte media es igual al producto de las tangentes de las partes adyacentes.
- II. El seno de la parte media es igual al producto de los cosenos de las partes opuestas.
- 142. Las reglas de Néper pueden comprobarse tomando sucesivamente cada parte circular como parte media, y demostrando que los resultados concuerdan con las fórmulas del § 140.
- 1. Si se toma a como parte media, b y co. B son las partes advacentes, y co. c y co. A las partes opuestas.

Entonces, las reglas dan:

У

$$\operatorname{sen} a = \operatorname{tg} b \operatorname{tg} (\operatorname{co.} B) \operatorname{y} \operatorname{sen} a = \operatorname{cos} (\operatorname{co.} c) \operatorname{cos} (\operatorname{co.} A).$$

O por el § 32, sen  $a = \operatorname{tg} b \cot B$  y sen  $a = \operatorname{sen} c \operatorname{sen} A$ ; las cuales son equivalentes a las (81) y (76).

2. Si tomamos b como parte media, a y co. A son las partes adyacentes, y co. c y co. B las partes opuestas.

Entonces, sen 
$$b = \operatorname{tg} a \operatorname{tg} (\operatorname{co.} A) = \operatorname{tg} a \operatorname{cot} A$$
,  
y sen  $b = \operatorname{cos} (\operatorname{co.} c) \operatorname{cos} (\operatorname{co.} B) = \operatorname{sen} c \operatorname{sen} B$ ;  
las cuales son equivalentes a las (80) y (78).

3. Si tomamos co. c como parte media, co. A y co. B son las partes adyacentes, y a y b las partes opuestas.

Entonces, sen (co. c) = tg(co. A) tg(co. B) y sen <math>(co. c) = cos a cos b.

- $\cos c = \cot A \cot B$  y  $\cos c = \cos a \cos b$ ;
- las cuales concuerdan con las (84) y (75).
- 4. Si tomamos co. A como parte media, b y co. c son las partes adyacentes, y a y co. B las partes opuestas.

Entonces, sen 
$$(co. A) = tg b tg (co. c) y sen  $(co. A) = cos a cos (co. B)$ .$$

 $\cos A = \operatorname{tg} b \cot c \ y \ \cos A = \cos a \sin B$ : las cuales son equivalentes a las (77) y (83).

5. Si tomamos co. B como parte media, a y co. c son las partes adyacentes, y b y co. A las partes opuestas.

Entonces, sen (co. B) = tg a tg (co. c) y sen <math>(co. B) = cos b cos (co. A).

O,  $\cos B = \operatorname{tg} a \cot c y \cos B = \cos b \sin A$ ;

las cuales son equivalentes a las (79) y (82).

Existe discrepancia entre los autores de Trigonometría sobre el valor práctico de las reglas de Néper; pero se dice, como opinión de las más altas autoridades, que es preferible ensayarlas a tener que recordar las fórmulas comparándolas con las análogas de los triángulos rectángulos planos, como se establece en el § 140.

# RESOLUCIÓN DE TRIÁNGULOS ESFÉRICOS RECTÁNGULOS

143. Para resolver un triángulo esférico rectángulo, han de darse dos elementos a más del ángulo recto.

Pueden ocurrir seis casos:

- 1. Dada la hipotenusa y un ángulo adyacente.
- 2. Dado un ángulo y su lado opuesto.
- 3. Dado un ángulo y su lado adyacente.
- 4. Dada la hipotenusa y otro lado cualquiera.
- 5. Dados los dos lados a y b.
- 6. Dados los dos ángulos A y B.
- 144. Cualquiera de los casos anteriores puede resolverse por medio de las fórmulas del § 140.

Por medio de la regla siguiente podemos encontrar la fórmula necesaria para calcular los elementos restantes cuando se nos den dos cualesquiera de ellos.

Tómese aquella fórmula que comprenda las partes dadas y la parte requerida.

Si se requiere hallar *todos* los elementos, la regla que sigue puede ser conveniente para seleccionar las fórmulas:

Tómense las tres fórmulas que comprendan las partes dadas.

145. En la resolución de triángulos es conveniente tener una comprobación del trabajo logarítmico, y esto podemos hacerlo en cada caso sin necesidad de buscar ningún nuevo logaritmo.

Hallaremos ejemplos de ésto en el § 148.

La fórmula de comprobación para cualquier caso particular podemos seleccionarla de las establecidas en el § 140, por medio de la siguiente regla:

Tómese aquella fórmula que comprenda las tres partes requeridas.

Nota. Si se usan las reglas de Néper, la regla siguiente indicará cuál de las partes circulares correspondiente a los elementos dados y al elemento requerido, ha de considerarse como parte media:

Si las tres partes circulares dadas son adyacentes, tómese la del medio como parte media, y las otras dos serán las partes adyacentes.

Si dichas tres partes no son adyacentes, tómese como parte media aquélla que no es adyacente a ninguna de las otras dos, y estas últimas serán las partes opuestas.

Para la fórmula de comprobación, procédase como queda expuesto, con las partes circulares correspondientes a los tres elementos requeridos.

Así, si c y A son los elementos dados,

1. Para hallar a, consideremos las partes circulares a, co. c, y co. A; en las que a es la parte media, y co. c y co. A son las partes opuestas. Entonces, por las reglas de Néper:

sen  $a = \cos(\cos c) \cos(\cos A) = \sin c \sin A$ .

2. Para hallar b, las partes circulares son b, co. c, y co. A; en este caso co. A es la parte media, y b y co. c son las partes adyacentes. Entonces,

sen (co. 
$$A$$
) = tg  $b$  tg (co.  $c$ ), o cos  $A$  = tg  $b$  cot  $c$ .

3. Para hallar B, las partes circulares son co. B, co. c, y co. A; co. c es la parte media, y co. A y co. B las partes advacentes. Entonces,

sen 
$$(co. c) = tg(co. A) tg(co. B)$$
, o  $cos c = cot A cot B$ .

4. Para la fórmula de comprobación, las partes circulares son  $a,\,b$  y co.  $B;\,a$  es la parte media, y b y co. B las partes adyacentes. Entonces,

sen 
$$a = \operatorname{tg} b \operatorname{tg} (\operatorname{co.} B) = \operatorname{tg} b \operatorname{cot} B$$
.

146. En la resolución de triángulos esféricos hay que prestar gran atención a los signos algebraicos de las funciones; cuidando de tomar como negativos los cosenos, tangentes y cotangentes de los ángulos comprendidos entre 90° y 180° (§ 20).

Es conveniente colocar justamente encima o debajo de cada función el signo que le corresponda, como puede verse en los ejemplos del § 148, determinándose entonces el signo de la función del primer miembro, de acuerdo con el principio de que signos iguales dan + y signos designales -.

Nota. En los ejemplos del § 148 siguientes al primero, se omiten los signos en cada uno de los casos en que ambos factores del segundo miembro son +.

147. En la determinación del ángulo correspondiente a una función, si ésta está dada por el coseno, tangente o cotangente, su signo determina si el ángulo es agudo u obtuso; esto es, si es +, el ángulo

es agudo; y si es —, el ángulo es obtuso, y en este caso ha de tomarse el suplemento del ángulo agudo obtenido de las tablas (§ 33).

Si la función está dada por un seno, como que el seno de un ángulo es igual al seno de su suplemento (§ 33), el ángulo agudo obtenido de las tablas y su suplemento han de tomarse como soluciones, a menos que pueda despejarse la ambigüedad por medio de los principios del § 133.

## EJEMPLOS

**148.** 1. Dado  $B = 33^{\circ} 50'$ ,  $a = 180^{\circ}$ ; hallar A, b y c.

Por la regla del § 144, las fórmulas del § 140 son:

$$\operatorname{sen} B = \frac{\cos A}{\cos a}, \operatorname{tg} B = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{sen} a} \operatorname{y} \cos B = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{tg} c}.$$

O, 
$$\cos A = \cos a \sin B$$
,  $\operatorname{tg}^+ b = \sin a \operatorname{tg}^+ B$  y  $\operatorname{tg}^- c = \frac{\operatorname{tg} a}{\cos B}$ .

Por tanto,  $\log \cos A = \log \cos a + \log \sin B$ .  $\log \operatorname{tg} B = \log \operatorname{sen} a + \log \operatorname{tg} B$ .

 $\log \operatorname{tg} c = \log \operatorname{tg} a - \log \cos B$ .

Puesto que cos A y tg c son negativos, han de tomarse los suplementos de los ángulos agudos obtenidos de las tablas (§ 147).

Nota 1. Cuando han de tomarse los suplementos de los ángulos obtenidos de las tablas, es conveniente escribir  $180^\circ$  menos el elemento del primer miembro, como se verá más abajo en los casos de A y c.

Por la regla del § 145, la fórmula de comprobación para este caso es:

$$\cos A = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{tg} c}$$
, o  $\log \cos A = \log \operatorname{tg} b - \log \operatorname{tg} c$ .

Los valores de log tg b y log tg c podemos tomarlos de la primera parte del trabajo, y su diferencia deberá ser igual al resultado previamente hallado como log cos A.

**2.** Dado  $c = 70^{\circ} 30'$ ,  $A = 100^{\circ}$ ; hallar a, b y B.

En este caso las tres fórmulas son:

$$\operatorname{sen} A = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c}, \ \operatorname{cos} A = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{tg} c} \ \operatorname{y} \ \operatorname{cos} c = \operatorname{cot} A \ \operatorname{cot} B.$$

O, sen 
$$a = \operatorname{sen} c \operatorname{sen} A$$
,  $\operatorname{tg} b = \operatorname{tg} c \operatorname{cos} A$  y  $\operatorname{cot} B = \operatorname{cos} c \operatorname{tg} A$ .

Aquí el lado a está dado por su seno, pero la ambigüedad queda despejada por los principios del  $\S$  133, porque a y A han de estar en el mismo cuadrante. Por tanto, a es obtuso, y ha de tomarse el suplemento del ángulo obtenido de las tablas.

Por el § 145, la fórmula de comprobación es:

$$\operatorname{tg} B = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{sen} a}$$
, o  $\operatorname{sen} a = \operatorname{tg} b \operatorname{cot} B$ .

Nota 2. La fórmula de comprobación habrá de estar expresada siempre en términos de las funciones usadas en la determinación de las partes requeridas; así, en el caso anterior, la fórmula de comprobación está transformada de tal modo que contenga cot B en lugar de tg B.

Nota 3. Observamos aquí una diferencia de .000001 entre los dos valores de log sen a. Esto no indica precisamente un error en el trabajo, pues una diferencia tan pequeña puede ser causada fácilmente por los logaritmos, que son tan solo aproximadamente exactos hasta el sexto orden decimal.

3. Dado  $a = 132^{\circ} 6'$ ,  $b = 77^{\circ} 51'$ ; hallar A, B y c.

En este caso las tres fórmulas son:

$$\operatorname{tg} A = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{sen} b}, \operatorname{tg} B = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{sen} a}, \operatorname{y} \cos c = \cos a \cos b.$$

La fórmula de comprobación es:

 $\cos c = \cot A \cot B$ , o  $\cos c \operatorname{tg} A \operatorname{tg} B = 1$ .

Esto es,  $\log \cos c + \log \operatorname{tg} A + \log \operatorname{tg} B = \log 1 = 0$ .

$$\begin{array}{ll} \log \ {\rm tg} \ a & = 0.044039 & \log \ {\rm cos} \ a = 9.826351 - 10 \\ \log \ {\rm sen} \ b = 9.990161 - 10 & \log \ {\rm cos} \ b = 9.323194 - 10 \\ \log \ {\rm tg} \ A & = 0.053878 & \log \ {\rm cos} \ c = 9.149545 - 10 \\ 180^{\circ} - A & = 48^{\circ} \ 32' \ 41.8''. & 180^{\circ} - c = 81^{\circ} \ 53' \ 17.4.'' \\ A & = 131^{\circ} \ 27' \ 18.2''. & c = 98^{\circ} \ 6' \ 42.6''. \end{array}$$

 $\log \operatorname{tg} b = 0.666967$   $\log \operatorname{sen} a = 9.870390 - 10$   $\log \operatorname{tg} B = 0.796577$   $B = 80^{\circ} 55' 26.6''.$ 

Comprobación  $\log \cos c = 9.149545 - 10$   $\log \operatorname{tg} A = 0.053878$   $\log \operatorname{tg} B = 0.796577$  $\log 1 = 0.000000$ 

**4.** Dado  $A = 105^{\circ} 59'$ ,  $a = 128^{\circ} 33'$ ; hallar b, B y c.

Las fórmulas son:

$$\operatorname{sen}^{+} b = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{tg} A}, \ \operatorname{sen}^{+} B = \frac{\cos A}{\cos a} \ \operatorname{y} \ \operatorname{sen} c = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} A}.$$

La fórmula de comprobación es: sen  $B = \frac{\sin b}{\sin c}$ .

En este caso, cada una de las partes requeridas está dada por su seno, y como por el § 133 no puede despejarse la ambigüedad, habrán de aceptarse como soluciones en cada caso, el ángulo agudo obtenido de las tablas, y su suplemento.

$$\log \cos a = 9.794626 - 10$$

$$\log \sin b = 9.555636 - 10$$

$$\log \sin b = 9.555636 - 10$$

$$\log \sin c = 9.910365 - 10$$

$$\log \sin c = 9.910365 - 10$$

$$\log \sin c = 9.645271 - 10$$

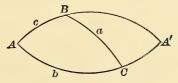
$$\log \sin b = 9.645271 - 10$$

Sin embargo, no quiere decir esto que los valores hallados puedan combinarse promiscuamente; puesto que, por el § 133, siendo  $a>90^{\circ}$ , si se le combina con el valor de b menor que  $90^{\circ}$ , ha de tomarse el de c mayor que  $90^{\circ}$ , y el de B menor que  $90^{\circ}$ ; mientras que si se le combina con el valor de b mayor que  $90^{\circ}$ , ha de tomarse el de c menor que  $90^{\circ}$ , y el de B mayor que  $90^{\circ}$ .

Así, las únicas soluciones de este ejemplo son:

- 1.  $b = 21^{\circ} 3' 58.7''$ ,  $c = 125^{\circ} 33' 33.3''$ ,  $B = 26^{\circ} 13' 18.2''$ .
- 2.  $b = 158^{\circ} 56' 1.3''$ ,  $c = 54^{\circ} 26' 26.7''$ ,  $B = 153^{\circ} 46' 41.8''$ .

Nota 4. La figura demuestra geométricamente por qué hay dos soluciones en este caso.



Si se prolongan AB y AC hasta A', formando así la lúnula ABA'C, el triángulo A'BC tiene el lado a y el ángulo A' respectivamente iguales al lado a y al ángulo A del triángulo ABC, y ambos triángulos son rectángulos en C.

Es pues evidente que los lados A'B y A'C, y el ángulo A'BC, son los suplementos de los lados c y b, y del ángulo ABC, respectivamente.

Resolver los siguientes triángulos esféricos rectángulos:

- 5. Dado  $c = 49^{\circ}$ ,  $a = 27^{\circ}$ .
- 6. Dado  $A = 38^{\circ}$ ,  $B = 63^{\circ}$ .
- 7. Dado  $A = 31^{\circ}$ ,  $a = 23^{\circ}$ .
- **8.** Dado  $B = 153^{\circ}$ ,  $a = 35^{\circ}$ .
- **9.** Dado  $a = 15^{\circ}$ ,  $b = 106^{\circ}$ .
- **10.** Dado  $c = 139^{\circ}$ ,  $A = 165^{\circ}$ .
- 11. Dado  $B = 82^{\circ} 25'$ ,  $b = 68^{\circ} 35'$ .
- **12.** Dado  $c = 75^{\circ} 37'$ ,  $B = 29^{\circ} 4'$ .
- **13**. Dado  $c = 118^{\circ} 49'$ ,  $b = 44^{\circ} 23'$ .
- **14.** Dado  $a = 171^{\circ} 6'$ ,  $b = 161^{\circ} 58'$ .
- **15.** Dado  $B = 100^{\circ} 40'$ ,  $a = 170^{\circ} 38'$ .
- **16.** Dado  $A = 102^{\circ} 57'$ ,  $B = 143^{\circ} 46'$ .
- 17. Dado  $a = 10^{\circ} 28'$ ,  $b = 7^{\circ} 10'$ .
- **18.** Dado  $A = 54^{\circ} 11'$ ,  $b = 83^{\circ} 29'$ .

**19.** Dado 
$$A = 50^{\circ} 43'$$
,  $B = 122^{\circ} 18'$ .

**20.** Dado 
$$c = 59^{\circ} 3'$$
,  $A = 147^{\circ} 32'$ .

**21.** Dado 
$$B = 103^{\circ} 30'$$
,  $b = 132^{\circ} 54'$ .

**22.** Dado 
$$A = 95^{\circ} 15'$$
,  $b = 166^{\circ} 7'$ .

23. Dado 
$$c = 78^{\circ} 52'$$
,  $a = 114^{\circ} 26'$ .

**24.** Dado 
$$c = 127^{\circ} 9'$$
,  $B = 80^{\circ} 51'$ .

**25.** Dado 
$$A = 98^{\circ} 34'$$
,  $a = 113^{\circ} 12'$ .

**26.** Dado 
$$c = 136^{\circ} 21'$$
,  $b = 157^{\circ} 41'$ .

# 149. Triángulos Cuadrantales.

Se llama *cuadrantal* a un triángulo esférico cuando uno de sus lados es igual a un cuadrante.

Por el § 131, 6, el triángulo polar de un triángulo cuadrantal es un triángulo esférico rectángulo.

Por tanto, para resolver un triángulo cuadrantal, tenemos solamente que resolver su triángulo polar y tomar los *suplementos* de los resultados.

1. Dado 
$$c = 90^{\circ}$$
,  $a = 67^{\circ} 38'$ ,  $b = 48^{\circ} 50'$ ; hallar A, B y C.

Designando por A'B'C' el triángulo polar, por el  $\S$  131, 6, tenemos:

$$C' = 90^{\circ}$$
,  $A' = 112^{\circ} 22'$ ,  $B' = 131^{\circ} 10'$ ; hallar  $a'$ ,  $b'$  y  $c'$ .

Por el § 144, las fórmulas para la resolución son:

$$\cos a' = \frac{\cos A'}{\sin B'}, \cos b' = \frac{\cos B'}{\sin A'} \text{ y } \cos c' = \cot A' \cot B'.$$

La fórmula de comprobación es:  $\cos c' = \cos a' \cos b'$ .

Entonces, en el triángulo cuadrantal dado, tenemos:

$$A = 180^{\circ} - a' = 59^{\circ} 38' 9.7'',$$
  
 $B = 180^{\circ} - b' = 44^{\circ} 37' 5.8'',$   
 $C = 180^{\circ} - c' = 111^{\circ} 5' 18.5''.$ 

### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos cuadrantales:

- **2.** Dado  $A = 122^{\circ}$ ,  $b = 154^{\circ}$ .
- 3. Dado  $A = 45^{\circ} 52'$ ,  $B = 139^{\circ} 24'$ .
- **4.** Dado  $a = 30^{\circ} 19'$ ,  $C = 42^{\circ} 31'$ .
- **5.** Dado  $B = 51^{\circ} 35'$ ,  $C = 116^{\circ} 13'$ .
- 6. Dado  $A = 105^{\circ} 8'$ ,  $a = 104^{\circ} 56'$ .
- 7. Dado  $a = 67^{\circ} 27'$ ,  $b = 81^{\circ} 40'$ .

# 150. Triángulos esféricos isósceles.

Sabemos por Geometría, que si por el vértice de un triángulo esférico isósceles, trazamos un arco de círculo máximo que pase por el punto medio de su base, dicho arco es perpendicular a la base, biseca el ángulo vertical, y divide al triángulo en dos triángulos esféricos rectángulos simétricos.

Por la resolución de uno de los dos triángulos esféricos rectángulos, podemos hallar las partes requeridas del triángulo dado.

**1.** Dado 
$$a = 115^{\circ}$$
,  $b = 115^{\circ}$ ,  $C = 71^{\circ} 48'$ ; hallar A, B y c.

Designando los elementos de uno de los triángulos rectángulos por A', B', C', a', b' y c', en el que C' es el ángulo recto, tenemos:

$$c' = a = 115^{\circ} \text{ y } A' = \frac{1}{2} C = 35^{\circ} 54'.$$

Tenemos que hallar entonces las partes a' y B' de este triángulo.

Por el § 140, 
$$\operatorname{sen} A' = \frac{\operatorname{sen} a'}{\operatorname{sen} c'}$$
 y  $\operatorname{cos} c' = \cot A'$   $\cot B'$ .

O, 
$$\operatorname{sen} a' = \operatorname{sen} c' \operatorname{sen} A' \operatorname{y} \operatorname{cot} B' = \operatorname{cos} c' \operatorname{tg}^+ A'.$$

$$\begin{array}{ll} \log {\rm sen} \; c' = 9.957276 - 10 & \log {\rm cos} \; c' = 9.625948 - 10 \\ \log {\rm sen} \; A' = 9.768173 - 10 & \log {\rm tg} \; A' = 9.859666 - 10 \end{array}$$

log sen 
$$a' = 9.725449 - 10$$
 log cot  $B' = 9.485614 - 10$    
  $a' = 32^{\circ} 6' 8.6''$ ,  $180^{\circ} - B' = 72^{\circ} 59' 23.5''$ ,

$$-B = 12^{\circ} 39^{\circ} 25.5^{\circ}$$
.  
 $B' = 107^{\circ} 0' 36.5''$ .

Entonces, en el triángulo isósceles dado:

$$A = B = B' = 107^{\circ} 0' 36.5'' \text{ y } c = 2 \alpha' = 64^{\circ} 12' 17.2''.$$

## EJEMPLOS

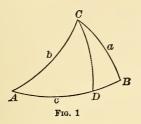
Resolver los siguientes triángulos esféricos isósceles:

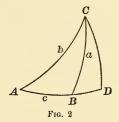
- **2.** Dado  $A = 27^{\circ} 12'$ ,  $B = 27^{\circ} 12'$ ,  $c = 135^{\circ} 20'$ .
- 3. Dado  $a = 152^{\circ} 6'$ ,  $b = 152^{\circ} 6'$ ,  $C = 67^{\circ} 46'$ .
- **4.** Dado  $a = 112^{\circ} 25'$ ,  $b = 112^{\circ} 25'$ ,  $c = 123^{\circ} 48'$ .
- **5.** Dado  $A = 159^{\circ}$ ,  $B = 159^{\circ}$ ,  $a = 137^{\circ} 39'$ .

# XII. TRIÁNGULOS ESFÉRICOS OBLICUÁNGULOS

## PROPIEDADES GENERALES DE LOS TRIÁNGULOS ESFÉRICOS

**151.** En todo triángulo esférico, los senos de los lados son proporcionales a los senos de sus ángulos opuestos.





Sea ABC un triángulo esférico cualquiera, y tracemos el arco CD perpendicular al AB.

Tendremos dos casos, según que CD caiga sobre AB (Fig. 1) o sobre su prolongación (Fig. 2).

En el triángulo rectángulo ACD, en cada figura, tenemos:

$$\operatorname{sen} A = \frac{\operatorname{sen} CD}{\operatorname{sen} b}$$
, por la (76).

Asimismo, en la Fig. 1, sen  $B = \frac{\sin CD}{\sin a}$ .

Y en la Fig. 2,  $\operatorname{sen} B = \operatorname{sen} (180^{\circ} - CBD)$ 

$$= \operatorname{sen} CBD \ (\S 33) = \frac{\operatorname{sen} CD}{\operatorname{sen} a}.$$

Dividiendo estas ecuaciones, en cada caso tenemos:

$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B} = \frac{\frac{\operatorname{sen} CD}{\operatorname{sen} b}}{\frac{\operatorname{sen} D}{\operatorname{sen} a}} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} b}.$$
 (85)

De igual modo,

$$\frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} C} = \frac{\operatorname{sen} b}{\operatorname{sen} c'} \tag{86}$$

у

$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} C} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c}.$$
(87)

**152.** En todo triángulo esférico, el coseno de cualquier lado es igual al producto de los cosenos de los otros dos lados, más el producto de los senos de éstos por el coseno del ángulo comprendido.

En el triángulo rectángulo BCD, Fig. 1, § 151, por la (75) tenemos:  $\cos a = \cos BD \cos CD = \cos (c - AD) \cos CD$ .

Y en la Fig. 2,

$$\cos a = \cos BD \cos CD = \cos (AD - c) \cos CD$$
.

De donde, en cada caso, por la (12),

 $\cos a = \cos c \cos AD \cos CD + \sin c \sin AD \cos CD$ .

Pero en el triángulo rectángulo ACD,

 $\cos AD \cos CD = \cos b$ , por la (75).

Y 
$$\operatorname{sen} AD \cos CD = \operatorname{sen} AD \frac{\cos b}{\cos AD} = \cos b \operatorname{tg} AD$$

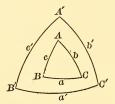
$$= \operatorname{sen} b \frac{\operatorname{tg} AD}{\operatorname{tg} b} = \operatorname{sen} b \cos A, \text{ por la (77)}.$$

De donde, 
$$\cos a = \cos b \cos c + \sin b \sin c \cos A$$
. (88)

De igual modo, 
$$\cos b = \cos c \cos a + \sin c \sin a \cos B$$
, (89)

y  $\cos c = \cos a \cos b + \sin a \sin b \cos C$ . (90)

153. Sean ABC y A'B'C' un par de triángulos polares.



Aplicando la fórmula (88) al triángulo A'B'C', obtenemos:

$$\cos a' = \cos b' \cos c' + \sin b' \sin c' \cos A'$$
.

Poniendo en lugar de a', b', c' y A' los valores dados en el § 131, 6, tenemos:

$$\cos (180^{\circ} - A) = \cos (180^{\circ} - B) \cos (180^{\circ} - C)$$
  
+  $\sin (180^{\circ} - B) \sin (180^{\circ} - C) \cos (180^{\circ} - a).$ 

De donde.

$$-\cos A = (-\cos B) (-\cos C) + \sin B \sin C (-\cos a)$$
 (§ 33).

Esto es,

$$\cos A = -\cos B \cos C + \sin B \sin C \cos a. \tag{91}$$

De modo semejante,

$$\cos B = -\cos C \cos A + \sin C \sin A \cos b, \tag{92}$$

y 
$$\cos C = -\cos A \cos B + \sin A \sin B \cos c.$$
 (93)

Las demostraciones anteriores nos muestran una aplicación muy importante de la teoría de los triángulos polares a la Trigonometría Esférica.

Si se ha hallado una relación cualquiera entre los elementos de un triángulo esférico, podemos derivar de ellos una relación análoga, en la cual cada lado o ángulo es reemplazado por el ángulo o lado opuesto, con las modificaciones convenientes en los signos algebraicos.

**154.** Expresar los senos, cosenos y tangentes de la mitad de los ángulos de un triángulo esférico, en términos de los lados del triángulo.

De la (88), § 152, sen b sen  $c \cos A = \cos a - \cos b \cos c$ .

De donde, 
$$\cos A = \frac{\cos a - \cos b \cos c}{\sin b \sin c}$$
 (A)

Restando de 1 ambos miembros, tenemos:

$$1 - \cos A = 1 - \frac{\cos a - \cos b \cos c}{\sin b \sin c} = \frac{\cos b \cos c + \sin b \sin c - \cos a}{\sin b \sin c}$$

De donde, por la (31), 
$$2 \operatorname{sen}^2 \frac{1}{2} A = \frac{\cos(b-c) - \cos a}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}$$
.

Pero por la (20), 
$$\cos y - \cos x = 2 \operatorname{sen} \frac{1}{2} (x+y) \operatorname{sen} \frac{1}{2} (x-y)$$
. (B)

De donde, 
$$2 \operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} A = \frac{2 \operatorname{sen} \frac{1}{2} [a + (b - c)] \operatorname{sen} \frac{1}{2} [a - (b - c)]}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}$$

Designando la suma de los lados a+b+c, por 2 s, tenemos:

$$a+b-c = (a+b+c)-2$$
  $c=2$   $s-2$   $c=2$   $(s-c)$ ,  
 $a-b+c = (a+b+c)-2$   $b=2$   $s-2$   $b=2$   $(s-b)$ .

De donde, 
$$\operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} A = \frac{\operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}$$

y

o, 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}}.$$
 (94)

De igual modo, sen 
$$\frac{1}{2}B = \sqrt{\frac{\operatorname{sen}(s-c)\operatorname{sen}(s-a)}{\operatorname{sen}c\operatorname{sen}a}},$$
 (95)

у

$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-a) \operatorname{sen} (s-b)}{\operatorname{sen} a \operatorname{sen} b}}.$$
 (96)

Asimismo, sumando a 1 ambos miembros de (A), tenemos:

$$1 + \cos A = 1 + \frac{\cos a - \cos b \cos c}{\sin b \sin c} = \frac{\cos a - (\cos b \cos c - \sin b \sin c)}{\sin b \sin c}.$$

De donde, por la (32),  $2\cos^2 \frac{1}{2}A = \frac{\cos a - \cos (b+c)}{\sin b \sin c}$ 

Entonces, por la (B),  $2\cos^2\frac{1}{2}A = \frac{2\sin\frac{1}{2}(b+c+a)\sin\frac{1}{2}(b+c-a)}{\sin b \sin c}$ 

Haciendo a+b+c=2s, de donde b+c-a=2(s-a), tenemos:

$$\cos^2 \frac{1}{2} A = \frac{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - a)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c},$$

o, 
$$\cos \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - a)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}}.$$
 (97)

De igual manera, 
$$\cos \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{\text{sen } s \text{ sen } (s-b)}{\text{sen } c \text{ sen } a}},$$
 (98)

y

$$\cos \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - c)}{\operatorname{sen} a \operatorname{sen} b}}.$$
 (99)

Dividiendo la (94) por la (97), tenemos:

$$\operatorname{tg} \tfrac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}} \sqrt{\frac{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s-a)}}$$

$$=\sqrt{\frac{\mathrm{sen}\ (s-b)\ \mathrm{sen}\ (s-c)}{\mathrm{sen}\ s\ \mathrm{sen}\ (s-a)}}.$$

De igual modo, 
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-c) \operatorname{sen} (s-a)}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s-b)}},$$
 (101)

у

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-a) \operatorname{sen} (s-b)}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s-c)}}.$$
 (102)

155. Expresar los senos, cosenos y tangentes de la mitad de los lados de un triángulo esférico, en términos de los ángulos del triángulo.

De la (91), § 153, sen B sen C cos  $a = \cos A + \cos B \cos C$ .

De donde, 
$$\cos a = \frac{\cos A + \cos B \cos C}{\sin B \sin C}$$
 (A)

Entonces, 
$$1 - \cos a = 1 - \frac{\cos A + \cos B \cos C}{\sin B \sin C},$$
$$2 \operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} a = \frac{-(\cos B \cos C - \sin B \sin C) - \cos A}{\sin B \sin C}$$
$$= -\frac{\cos (B + C) + \cos A}{\sin B \sin C}.$$

Entonces, por la (19),

0,

$$2 \operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} a = -\frac{2 \cos \frac{1}{2} (B + C + A) \cos \frac{1}{2} (B + C - A)}{\operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}.$$

Haciendo la suma de los ángulos A+B+C=2S, tenemos:

$$B+C-A=2(S-A).$$

De donde, 
$$\operatorname{sen}^{2} \frac{1}{2} a = -\frac{\cos S \cos (S - A)}{\sin B \sin C},$$

o, 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} a = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - A)}{\operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}}.$$
 (103)

De igual modo, sen 
$$\frac{1}{2}b = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S-B)}{\sin C \sin A}},$$
 (104)

y 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} c = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - C)}{\operatorname{sen} A \operatorname{sen} B}}.$$
 (105)

Asimismo, sumando a 1 ambos miembros de (A), tenemos:

$$1 + \cos a = 1 + \frac{\cos A + \cos B \cos C}{\sin B \sin C} = \frac{\cos A + \cos B \cos C + \sin B \sin C}{\sin B \sin C}.$$

Entonces, 
$$2\cos^2\frac{1}{2}a = \frac{\cos A + \cos\left(B - C\right)}{\sin B \sin C}$$
$$= \frac{2\cos\frac{1}{2}\left[A + B - C\right]\cos\frac{1}{2}\left[A - (B - C)\right]}{\sin B \sin C},$$

o, 
$$\cos^2 \frac{1}{2} a = \frac{\cos \frac{1}{2} (A + B - C) \cos \frac{1}{2} (A - B + C)}{\sec B \sec C}$$
.

Pero 
$$A+B-C=2$$
  $(S-C)$  y  $A-B+C=2$   $(S-B)$ .

De donde, 
$$\cos^2 \frac{1}{2} a = \frac{\cos (S-B) \cos (S-C)}{\sin B \sin C}$$
,

o, 
$$\cos \frac{1}{2} a = \sqrt{\frac{\cos (S - B) \cos (S - C)}{\operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}}.$$
 (106)

De igual modo, 
$$\cos \frac{1}{2} b = \sqrt{\frac{\cos (S - C) \cos (S - A)}{\sin C \sin A}},$$
 (107)

y  $\cos \frac{1}{2} c = \sqrt{\frac{\cos (S - A) \cos (S - B)}{\sin A \sin B}}.$  (108)

Dividiendo la (103) por la (106), tenemos:

$$tg \frac{1}{2} a = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - A)}{\cos (S - B) \cos (S - C)}}.$$
(109)

De igual modo, 
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} b = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - B)}{\cos (S - C) \cos (S - A)}},$$
 (110)

## ANALOGÍAS DE NÉPER

**156.** Dividiendo la (100) por la (101), tenemos:

$$\frac{\lg \frac{1}{2} A}{\lg \frac{1}{2} B} = \sqrt{\frac{\sec (s-b) \sec (s-c)}{\sec s \sec (s-a)}} \sqrt{\frac{\sec s \sec (s-b)}{\sec (s-c) \sec (s-a)}},$$

$$\frac{\sec \frac{1}{2} A \cos \frac{1}{2} B}{\cos \frac{1}{2} A \sec \frac{1}{2} B} = \sqrt{\frac{\sec^2 (s-b)}{\sec^2 (s-a)}} = \frac{\sec (s-b)}{\sec (s-a)}.$$

0,

De donde, por composición y división,

$$\frac{\sec \frac{1}{2} A \cos \frac{1}{2} B + \cos \frac{1}{2} A \sec \frac{1}{2} B}{\sec \frac{1}{2} A \cos \frac{1}{2} B - \cos \frac{1}{2} A \sec \frac{1}{2} B} = \frac{\sec (s-b) + \sec (s-a)}{\sec (s-b) - \sec (s-a)}$$

Entonces, por las (9), (11) y (21),

$$\frac{\operatorname{sen}\ (\frac{1}{2}\ A+\frac{1}{2}\ B)}{\operatorname{sen}\ (\frac{1}{2}\ A-\frac{1}{2}\ B)} = \frac{\operatorname{tg}\ \frac{1}{2}\ [s-b+s-a]}{\operatorname{tg}\ \frac{1}{2}\ [s-b-(s-a)]}.$$

Pero

0,

$$s-b+s-a=2$$
  $s-a-b=c$ .

$$\frac{\text{sen } \frac{1}{2} (A+B)}{\text{sen } \frac{1}{2} (A-B)} = \frac{\text{tg } \frac{1}{2} c}{\text{tg } \frac{1}{2} (a-b)}.$$
 (112)

157. Multiplicando la (100) por la (101), tenemos:

De donde, por composición y división,

$$\frac{\cos\frac{1}{2}A\cos\frac{1}{2}B - \sin\frac{1}{2}A\sin\frac{1}{2}B}{\cos\frac{1}{2}A\cos\frac{1}{2}B + \sin\frac{1}{2}A\sin\frac{1}{2}B} = \frac{\sin s - \sin (s - c)}{\sin s + \sin (s - c)}.$$
O por la (21), 
$$\frac{\cos(\frac{1}{2}A + \frac{1}{2}B)}{\cos(\frac{1}{2}A - \frac{1}{2}B)} = \frac{\tan\frac{1}{2}[s - (s - c)]}{\tan\frac{1}{2}[s + s - c]}.$$
Pero 
$$s + s - c = 2s - c = a + b.$$
De donde, 
$$\frac{\cos\frac{1}{2}(A + B)}{\cos\frac{1}{2}(A - B)} = \frac{\tan\frac{1}{2}c}{\tan\frac{1}{2}(a + b)}.$$
 (113)

**158.** Aplicando la fórmula (112) al triángulo A'B'C', en la figura del § 153, obtenemos:

$$\frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (A' + B')}{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (A' - B')} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} c'}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (a' - b')}.$$
Pero  $\frac{1}{2} (A' + B') = \frac{1}{2} (180^{\circ} - a + 180^{\circ} - b) = 180^{\circ} - \frac{1}{2} (a + b);$ 

$$\frac{1}{2} (A' - B') = \frac{1}{2} (180^{\circ} - a - 180^{\circ} + b) = -\frac{1}{2} (a - b);$$

$$\frac{1}{2} c' = \frac{1}{2} (180^{\circ} - C) = 90^{\circ} - \frac{1}{2} C;$$

$$\frac{1}{2} (a' - b') = \frac{1}{2} (180^{\circ} - A - 180^{\circ} + B) = -\frac{1}{2} (A - B).$$

De donde,  $\frac{\text{sen} \left[180^{\circ} - \frac{1}{2} (a+b)\right]}{\text{sen} \left[ -\frac{1}{2} (a-b)\right]} = \frac{\text{tg} \left(90^{\circ} - \frac{1}{2} C\right)}{\text{tg} \left[ -\frac{1}{2} (A-B)\right]}.$ 

Por tanto, por los §§ 29, 32 y 33,

$$\frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (a+b)}{-\operatorname{sen} \frac{1}{2} (a-b)} = \frac{\operatorname{cot} \frac{1}{2} C}{-\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A-B)},$$

$$\frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (a+b)}{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (a-b)} = \frac{\operatorname{cot} \frac{1}{2} C}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A-B)}.$$
(114)

De igual modo, de la (113), obtenemos:

$$\frac{\cos \frac{1}{2} (A' + B')}{\cos \frac{1}{2} (A' - B')} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} c'}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (a' + b')}.$$

Pero,  $\frac{1}{2}(a'+b') = \frac{1}{2}(180^{\circ} - A + 180^{\circ} - B) = 180^{\circ} - \frac{1}{2}(A+B)$ .

De donde, 
$$\frac{\cos \left[180^{\circ} - \frac{1}{2}(a+b)\right]}{\cos \left[-\frac{1}{2}(a-b)\right]} = \frac{\operatorname{tg}(90^{\circ} - \frac{1}{2}C)}{\operatorname{tg}\left[180^{\circ} - \frac{1}{2}(A+B)\right]}.$$

Por tanto, por los §§ 29, 32 y 33,

$$\frac{-\cos\frac{1}{2}(a+b)}{\cos\frac{1}{2}(a-b)} = \frac{\cot\frac{1}{2}C}{-\tan\frac{1}{2}(A+B)},$$

$$\frac{\cos\frac{1}{2}(a+b)}{\cos\frac{1}{2}(a-b)} = \frac{\cot\frac{1}{2}C}{\tan\frac{1}{2}(A+B)}.$$
(115)

0,

0,

У

159. Las fórmulas demostradas en los §§ 156, 157 y 158 se conocen con el nombre de *Analogías de Néper*. Pueden tener otras formas en cada caso, de acuerdo con los elementos que se empleen.

## RESOLUCIÓN DE TRIÁNGULOS ESFÉRICOS OBLICUÁNGULOS

- 160. En la resolución de triángulos esféricos oblicuángulos podemos distinguir seis casos, a saber:
  - 1. Dado un lado y los ángulos adyacentes.
  - 2. Dados dos lados y el ángulo comprendido.
  - 3. Dados los tres lados.
  - 4. Dados los tres ángulos.
  - 5. Dados dos lados y el ángulo opuesto a uno de ellos.
  - 6. Dados dos ángulos y el lado opuesto a uno de ellos.

Aplicando los principios del § 131, 6, la resolución de un ejemplo comprendido en los Casos 2, 4 o 6, puede hacerse depender de la resolución de un ejemplo comprendido en los Casos 1, 3 o 5 respectivamente; y viceversa.

Por tanto, no es esencial considerar más que *tres* casos en la resolución de los triángulos esféricos oblicuángulos.

El estudiante tendrá gran cuidado de tener presente las advertencias hechas en los §§ 146 y 147.

161. Caso I. Dado un lado y los ángulos adyacentes.

**1.** Dado 
$$A = 70^{\circ}$$
,  $B = 132^{\circ}$ ,  $c = 116^{\circ}$ ; hallar  $a, b y C$ .

Por las Analogías de Néper (§§ 156, 157), tenemos:

$$\frac{\sec \frac{1}{2}(B+A)}{\sec \frac{1}{2}(B-A)} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2}c}{\operatorname{tg} \frac{1}{2}(b-a)} \text{ y } \frac{\cos \frac{1}{2}(B+A)}{\cos \frac{1}{2}(B-A)} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2}c}{\operatorname{tg} \frac{1}{2}(b+a)}.$$

De donde,  $tg \frac{1}{2} (b-a) = sen \frac{1}{2} (B-A) csc \frac{1}{2} (B+A) tg \frac{1}{2} c$ ,

y 
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} (b+a) = \cos \frac{1}{2} (B-A) \operatorname{sec} \frac{1}{2} (B+A) \operatorname{tg} \frac{1}{2} c.$$

De los datos,  $\frac{1}{2}(B-A) = 31^{\circ}$ ,  $\frac{1}{2}(B+A) = 101^{\circ}$ ,  $\frac{1}{2}c = 58^{\circ}$ .

$$\log \operatorname{sen} \frac{1}{2} (B-A) = 9.711839 - 10$$
$$\log \operatorname{csc} \frac{1}{2} (B+A) = 0.008053$$

$$\log \lg \frac{1}{2} c = 0.204211$$

$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (b-a) = 9.924103 - 10$$

$$\frac{1}{2} (b-a) = 40^{\circ} 1' 7.7''.$$

$$\log\cos\frac{1}{2}(B-A) = 9.933066 - 10$$

$$\log \sec \frac{1}{2} (B+A) = 0.719401$$
$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} c = 0.204211$$

log tg 
$$\frac{1}{2}$$
  $(b+a) = 0.856678$   
 $180^{\circ} - \frac{1}{2}$   $(b+a) = 82^{\circ}$  4' 51.8".  
 $\frac{1}{2}$   $(b+a) = 97^{\circ}$  55' 8.2".

Entonces, 
$$a = \frac{1}{2}(b+a) - \frac{1}{2}(b-a) = 57^{\circ} 54' 0.5'',$$
  
 $b = \frac{1}{2}(b+a) + \frac{1}{2}(b-a) = 137^{\circ} 56' 15.9''.$ 

Para hallar C, por el § 158 tenemos:

y

y

$$\cot \frac{1}{2} C = \frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (b+a)}{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (b-a)} \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-A)$$

$$= \operatorname{sen} \frac{1}{2} (b+a) \operatorname{csc} \frac{1}{2} (b-a) \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-A).$$

$$\log \operatorname{sen} \frac{1}{2} (b+a) = 9.995839 - 10$$

$$\log \operatorname{csc} \frac{1}{2} (b-a) = 0.191763$$

$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-A) = 9.778774 - 10$$

$$\log \operatorname{cot} \frac{1}{2} C = 9.966376 - 10$$

$$\frac{1}{2} C = 47^{\circ} 12' 56.7'' \text{ y } C = 94^{\circ} 25' 53.4''.$$

Nota 1. También puede hallarse el valor de C por la fórmula:

$$\cot \frac{1}{2} C = \frac{\cos \frac{1}{2} (b+a)}{\cos \frac{1}{2} (b-a)} \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B+A)$$
 (§ 158).

Nota 2. El triángulo es posible para cualesquiera valores de los elementos dados.

#### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos esféricos:

**2.** Dado 
$$A = 78^{\circ}$$
,  $B = 41^{\circ}$ ,  $c = 108^{\circ}$ .

3. Dado 
$$B = 115^{\circ}$$
,  $C = 50^{\circ}$ ,  $a = 70^{\circ} 20'$ .

**4.** Dado 
$$A = 31^{\circ} 40'$$
,  $C = 122^{\circ} 20'$ ,  $b = 40^{\circ} 40'$ .

5. Dado 
$$A = 108^{\circ} 12'$$
,  $B = 145^{\circ} 46'$ ,  $c = 126^{\circ} 32'$ .

162. Caso II. Dados dos lados y el ángulo comprendido.

1. Dado 
$$b = 138^{\circ}$$
,  $c = 116^{\circ}$ ,  $A = 70^{\circ}$ ; hallar  $B$ ,  $C$  y  $a$ .

Por las Analogías de Néper (§ 158), tenemos:

$$\frac{ \sec \frac{1}{2} \, (b+c)}{ \sec \frac{1}{2} \, (b-c)} = \frac{\cot \frac{1}{2} \, A}{ \tan \frac{1}{2} \, (B-C)} \ \ \text{y} \ \ \frac{\cos \frac{1}{2} \, (b+c)}{ \cos \frac{1}{2} \, (b-c)} = \frac{\cot \frac{1}{2} \, A}{ \tan \frac{1}{2} \, (B+C)}.$$

De donde,  $\operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-C) = \operatorname{sen} \frac{1}{2} (b-c) \operatorname{csc} \frac{1}{2} (b+c) \operatorname{cot} \frac{1}{2} A$ ,

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} (B+C) = \cos \frac{1}{2} (b-c) \sec \frac{1}{2} (b+c) \cot \frac{1}{2} A.$$

De los datos,  $\frac{1}{2}(b-c) = 11^{\circ}$ ,  $\frac{1}{2}(b+c) = 127^{\circ}$ ,  $\frac{1}{2}A = 35^{\circ}$ .

$$\begin{array}{ll} \log \sec \frac{1}{2} \left( b - c \right) = 9.280599 - 10 \\ \log \csc \frac{1}{2} \left( b + c \right) = 0.097651 \\ \log \cot \frac{1}{2} A = 0.154773 \end{array} \qquad \begin{array}{ll} \log \cos \frac{1}{2} \left( b - c \right) = 9.991947 - 10 \\ \log \sec \frac{1}{2} \left( b + c \right) = 0.220537 \\ \log \cot \frac{1}{2} A = 0.154773 \end{array}$$

$$\log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-C) = 9.533023 - 10 \qquad \log \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B+C) = 0.367257$$

$$\frac{1}{2} (B-C) = 18^{\circ} 50' 24.7''. \qquad 180^{\circ} - \frac{1}{2} (B+C) = 66^{\circ} 46' 1.2''.$$

$$\frac{1}{2} (B+C) = 113^{\circ} 13' 58.8''.$$

y

Entonces, 
$$B = \frac{1}{2} (B+C) + \frac{1}{2} (B-C) = 132^{\circ} 4' 23.5'',$$
  
 $C = \frac{1}{2} (B+C) - \frac{1}{2} (B-C) = 94^{\circ} 23' 34.1''.$ 

Para hallar a, tenemos, por el § 156,

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} a = \frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (B+C)}{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (B-C)} \operatorname{tg} \frac{1}{2} (b-c) = \operatorname{sen} \frac{1}{2} (B+C) \operatorname{csc} \frac{1}{2} (B-C) \operatorname{tg} \frac{1}{2} (b-c).$$

$$\operatorname{log} \operatorname{sen} \frac{1}{2} (B+C) = 9.963272 - 10$$

$$\operatorname{log} \operatorname{csc} \frac{1}{2} (B-C) = 0.490892$$

$$\operatorname{log} \operatorname{tg} \frac{1}{2} (b-c) = 9.288652 - 10$$

$$\operatorname{log} \operatorname{tg} \frac{1}{2} a = 9.742816 - 10$$

$$\frac{1}{2} a = 28^{\circ} 56' 51.6'' \text{ y } a = 57^{\circ} 53' 43.2''.$$

Nota. El triángulo es posible para cualesquiera valores de los elementos dados.

### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos esféricos:

**2.** Dado 
$$a = 72^{\circ}$$
,  $b = 47^{\circ}$ ,  $C = 33^{\circ}$ .

3. Dado 
$$a = 98^{\circ}$$
,  $c = 60^{\circ}$ ,  $B = 110^{\circ}$ .

**4.** Dado 
$$b = 70^{\circ} 40'$$
,  $c = 120^{\circ} 20'$ ,  $A = 50^{\circ}$ .

**5.** Dado 
$$a = 125^{\circ} 10'$$
,  $b = 153^{\circ} 50'$ ,  $C = 140^{\circ} 20'$ .

## 163. Caso III. Dados los tres lados.

Los ángulos pueden calcularse por medio de las fórmulas del § 154. Si han de calcularse todos los ángulos, las fórmulas de la tangente serán las más convenientes, puesto que se necesitarán solamente cuatro logaritmos diferentes. Pero si no ha de calcularse más que un ángulo, la fórmula del coseno será la más conveniente por ocasionar menos trabajo.

El triángulo es posible para cualesquiera valores de los datos, siempre que ningún lado sea mayor que la suma de los otros dos, y que la suma de todos ellos sea menor que 360° (§ 131, 1 y 3).

Si se requiere hallar todos los ángulos y se usan las fórmulas de la tangente, es conveniente modificarlas como sigue:

Por la (100), 
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-a) \operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen}^2 (s-a)}}$$
$$= \frac{1}{\operatorname{sen} (s-a)} \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-a) \operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} s}}.$$

Llamando 
$$k$$
 a  $\sqrt{\frac{\text{sen } (s-a) \text{ sen } (s-b) \text{ sen } (s-c)}{\text{sen } s}}$ , tenemos:

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} A = \frac{k}{\operatorname{sen} (s-a)}.$$

De igual modo,  $\operatorname{tg} \frac{1}{2} B = \frac{k}{\operatorname{sen} (s-b)} \operatorname{y} \operatorname{tg} \frac{1}{2} C = \frac{k}{\operatorname{sen} (s-c)}$ 

1. Dado  $a = 57^{\circ}$ ,  $b = 137^{\circ}$ ,  $c = 116^{\circ}$ ; hallar A, B y C.

Aquí 
$$2 s = a + b + c = 310^{\circ}$$
.

De donde, 
$$s = 155^{\circ}$$
,  $s - a = 98^{\circ}$ ,  $s - b = 18^{\circ}$ ,  $s - c = 39^{\circ}$ .

$$\log \text{ sen } (s-a) = 9.995753 - 10$$

$$\log \text{ sen } (s-b) = 9.489982 - 10$$

$$\log \text{ sen } (s-c) = 9.798872 - 10$$

$$\log \text{ csc } s = 0.374052$$

$$2)19.658659 - 20$$

$$\log k = 9.829330 - 10$$

$$\log \text{ sen } (s-a) = 9.995753 - 10$$

$$\log \text{ tg } \frac{1}{2}A = 9.833577 - 10$$

$$sen (s-a) = \frac{9.995753 - 10}{\log \lg \frac{1}{2} A} = \frac{9.833577 - 10}{9.833577 - 10}$$

$$\frac{1}{2}A = 34^{\circ} 16' 52.5''.$$
  
 $A = 68^{\circ} 33' 45.0''.$ 

$$\log k = 9.829330 - 10$$

$$\log \sec (s-b) = 9.489982 - 10$$
$$\log \sec \frac{1}{2}B = 0.339348$$

$$\frac{1}{2}B = 65^{\circ} 24' 10.4''.$$

$$\log k = 9.829330 - 10$$

 $B = 130^{\circ} 48' 20.8''$ 

$$\log \text{sen } (s-c) = 9.798872 - 10$$

$$\log \lg \frac{1}{2} C = 0.030458$$

$$\frac{1}{2}C = 47^{\circ} 0' 27.0''$$
.

$$C = 94^{\circ} 0' 54.0''$$

#### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos esféricos:

- **2.** Dado  $a = 38^{\circ}$ ,  $b = 42^{\circ}$ ,  $c = 51^{\circ}$ .
- 3. Dado  $a = 101^{\circ}$ ,  $b = 49^{\circ}$ ,  $c = 60^{\circ}$ .
- **4.** Dado  $a = 126^{\circ}$ ,  $b = 152^{\circ}$ ,  $c = 75^{\circ}$ .
- 5. Dado  $a = 62^{\circ} 20'$ ,  $b = 54^{\circ} 10'$ ,  $c = 97^{\circ} 50'$ ; hallar A.

# 164. Caso IV. Dados los tres ángulos.

Los lados pueden calcularse por medio de las fórmulas del § 155.

Si han de calcularse todos los lados, las fórmulas de la tangente serán las más convenientes, puesto que se necesitarán solamente cuatro logaritmos diferentes. Pero si no ha de calcularse más que un lado, la fórmula del seno será la más conveniente por ocasionar menos trabajo.

El triángulo es posible para cualesquiera valores de los datos, siempre que la suma de los ángulos esté comprendida entre  $180^{\circ}$  y  $540^{\circ}$  (§ 131, 4), y que cada una de las cantidades B+C-A, C+A-B y A+B-C esté comprendida entre  $180^{\circ}$  y  $-180^{\circ}$  (§ 134).

Para tales valores de los ángulos, S se encuentra entre 90° y 270°, y cada una de las cantidades S-A, S-B, y S-C entre 90° y  $-90^{\circ}$ ; entonces, cos S es -, mientras que los cosenos de S-A, S-B y S-C son + (§ 20).

Por tanto, las expresiones que aparezcan bajo signos radicales en las fórmulas son esencialmente positivas, y por ello no daremos atención alguna a los signos algebraicos.

Si se requiere hallar todos los lados y se usan las fórmulas de la tangente, es conveniente modificarlas como sigue:

Por la (109), 
$$tg \frac{1}{2} a = \sqrt{-\frac{\cos S \cos^2(S-A)}{\cos(S-A) \cos(S-B) \cos(S-C)}}$$

$$= \cos(S-A)\sqrt{-\frac{\cos S}{\cos(S-A) \cos(S-B) \cos(S-C)}}$$
Llamando  $K$  a  $\sqrt{-\frac{\cos S}{\cos(S-A) \cos(S-B) \cos(S-C)}},$  tenemos: 
$$tg \frac{1}{2} a = K \cos(S-A).$$
De igual modo,  $tg \frac{1}{2} b = K \cos(S-B) y tg \frac{1}{2} c = K \cos(S-C).$ 
1. Dado  $A = 150^\circ$ ,  $B = 131^\circ$ ,  $C = 115^\circ$ ; hallar  $a, b y c$ .

Aquí, 
$$2S = A + B + C = 396^\circ.$$
De donde,  $S = 198^\circ$ ,  $S - A = 48^\circ$ ,  $S - B = 67^\circ$ ,  $S - C = 83^\circ$ .
$$\log \cos S = 9.978206 - 10 \qquad \log K = 0.737462$$

$$\log \sec(S-A) = 0.174489 \qquad \log \cos(S-B) = 9.591878 - 10$$

$$\log \sec(S-B) = 0.408122 \qquad \log tg \frac{1}{2} b = 0.329340$$

$$\log \sec(S-C) = 0.914106 \qquad 1 b = 64^\circ 52/59 0\%$$

$$\log \sec (S-A) = 0.174489$$

$$\log \sec (S-B) = 0.408122$$

$$\log \sec (S-C) = 0.914106$$

$$2)1.474923$$

$$\log K = 0.737462$$

$$\log \cos (S-A) = 9.825511 - 10$$

$$\log tg \frac{1}{2} a = 0.562973$$

$$\frac{1}{2} a = 74^{\circ} 42' 4.8''.$$

$$a = 149^{\circ} 24' 9.6''.$$

$$\log \cos (S-B) = 9.3231878 - 10$$

$$\log tg \frac{1}{2} b = 0.329340$$

$$\frac{1}{2} b = 64^{\circ} 53' 58.0''.$$

$$b = 129^{\circ} 47' 56.0''.$$

$$\log \cos (S-C) = 9.085894 - 10$$

$$\log tg \frac{1}{2} c = 9.823356 - 10$$

$$c = 67^{\circ} 18' 46.2''.$$

Nota 1. Por el  $\S 35$ , cos  $198^\circ = -\text{sen }108^\circ = -\cos 18^\circ$ ; de donde, haciendo caso omiso del signo algebraico, log cos  $198^\circ = \log \cos 18^\circ$ .

**2.** Dado 
$$A = 123^{\circ}$$
,  $B = 45^{\circ}$ ,  $C = 58^{\circ}$ ; hallar a.

Por la (103), 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} a = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - A)}{\operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}}$$

Aquí 
$$2S = A + B + C = 226^{\circ}$$
; de donde,  $S = 113^{\circ}$  y  $S - A = -10^{\circ}$ .

$$\begin{array}{l} \log \cos S &= 9.591878 - 10 \\ \log \cos (S - A) = 9.993351 - 10 \\ \log \csc B &= 0.150515 \\ \log \csc C &= 0.071580 \\ \hline 2)19.807324 - 20 \end{array}$$

$$\log \sin \frac{1}{2} a = 9.903662 - 10$$

$$\frac{1}{2}a = 53^{\circ} 13' 51.3'' \text{ y } a = 106^{\circ} 27' 42.6''.$$

Nota 2. Por el § 29,  $\cos (-10^{\circ}) = \cos 10^{\circ}$ .

#### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos esféricos:

3. Dado 
$$A = 74^{\circ}$$
,  $B = 82^{\circ}$ ,  $C = 67^{\circ}$ .

**4.** Dado 
$$A = 120^{\circ}$$
,  $B = 130^{\circ}$ ,  $C = 140^{\circ}$ .

**5.** Dado 
$$A = 138^{\circ} 16'$$
,  $B = 33^{\circ} 11'$ ,  $C = 36^{\circ} 53'$ .

**6.** Dado 
$$A = 91^{\circ} 10'$$
,  $B = 85^{\circ} 40'$ ,  $C = 78^{\circ} 30'$ ; hallar b.

165. Caso V. Dados dos lados y el ángulo opuesto a uno de ellos.

**1.** Dado 
$$a = 58^{\circ}$$
,  $b = 137^{\circ}$ ,  $B = 131^{\circ}$ ; hallar A, C y c.

Por la (85), 
$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} b}$$
, o sen  $A = \operatorname{sen} a \operatorname{csc} b \operatorname{sen} B$ .

$$\log \sin a = 9.928420 - 10$$

$$\log \csc b = 0.166217$$

у

$$\log \text{ sen } B = 9.877780 - 10$$

$$\log \text{sen } A = 9.972417 - 10$$

$$A = 69^{\circ} 47' 41.6''$$
, o  $110^{\circ} 12' 18.4''$  (§ 147).

Para hallar C y c, tenemos, por los §§ 156 y 158,

$$\cot \frac{1}{2}C = \operatorname{sen} \frac{1}{2}(b+a) \csc \frac{1}{2}(b-a) \operatorname{tg} \frac{1}{2}(B-A),$$
  
$$\operatorname{tg} \frac{1}{2}c = \operatorname{sen} \frac{1}{2}(B+A) \csc \frac{1}{2}(B-A) \operatorname{tg} \frac{1}{2}(b-a).$$

Usando el primer valor de A, tenemos:

$$\frac{1}{2}(B+A) = 100^{\circ} 23' 50.8'' \text{ y } \frac{1}{2}(B-A) = 30^{\circ} 36' 9.2''.$$

Asimismo, 
$$\frac{1}{2}(b+a) = 97^{\circ} 30' \text{ y } \frac{1}{2}(b-a) = 39^{\circ} 30'.$$

$$\log \sin \frac{1}{2}(b+a) = 9.996269 - 10 \qquad \log \sin \frac{1}{2}(B+A) = 9.992810 - 10$$

$$\log \csc \frac{1}{2}(b-a) = 0.196489 \qquad \log \csc \frac{1}{2}(B-A) = 0.293214$$

$$\log \cot \frac{1}{2}(B-A) = 9.771924 - 10 \qquad \log \cot \frac{1}{2}(B-A) = 9.916104 - 10$$

$$\log \cot \frac{1}{2}(B-A) = 9.964682 - 10 \qquad \log \cot \frac{1}{2}(B-A) = 0.202128$$

$$\frac{1}{2}(B-A) = 0.202128$$

$$\log \cot \frac{1}{2}(B-A) = 0.202128$$

$$\log$$

Usando el segundo valor de A, tenemos:

Así, las dos soluciones son:

- 1.  $A = 69^{\circ} 47' 41.6'', C = 94^{\circ} 39' 15.6'', c = 115^{\circ} 45' 10.0''$
- 2.  $A = 110^{\circ} 12' 18.4''$ ,  $C = 148^{\circ} 4' 44.2''$ ,  $c = 151^{\circ} 27' 27.2''$ .

Como en el caso correspondiente en la resolución de triángulos oblicuángulos planos (compárese con los §§ 117 al 120), en un ejemplo como el del Caso V puede haber a veces dos soluciones, a veces solamente una, y a veces ninguna.

Después de obtenidos los dos valores de A, puede determinarse inmediatamente el número de soluciones por inspección; porque, por el § 131, 2, si a es < b, A ha de ser < B; y si a es > b, A ha de ser > B.

Por tanto, solamente pueden tomarse aquellos valores de A mayores o menores que B, según que a sea mayor o menor que b.

Así, en el Ejemplo 1, se ha dado a < b; y como los dos valores de A son < B, tenemos dos soluciones.

Asimismo, si los datos son tales que nos dan log sen A positivo, no habrá ninguna solución.

2. Dado 
$$a=58^{\circ}$$
,  $c=116^{\circ}$ ,  $C=94^{\circ}$  50'; hallar A.  
En este caso,  $\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} C} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c}$ , o  $\operatorname{sen} A = \operatorname{sen} a \operatorname{csc} c \operatorname{sen} C$ .  
 $\operatorname{log} \operatorname{sen} a = 9.928420 - 10$   
 $\operatorname{log} \operatorname{csc} c = 0.046340$   
 $\operatorname{log} \operatorname{sen} C = \frac{9.998453 - 10}{9.973213 - 10}$   
 $A = 70^{\circ} 4' 57.1''$ , o  $109^{\circ} 55' 2.9''$ .

Como se ha dado a < c, solamente pueden tomarse los valores de A < C; entonces, la única solución es  $A = 70^{\circ} 4' 57.1''$ .

3. Dado 
$$b = 126^{\circ}$$
,  $c = 70^{\circ}$ ,  $B = 56^{\circ}$ ; hallar  $C$ .

En este caso, 
$$\frac{\operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} B} = \frac{\operatorname{sen} c}{\operatorname{sen} b}$$
, o  $\operatorname{sen} C = \operatorname{sen} c \operatorname{csc} b \operatorname{sen} B$ .  
 $\log \operatorname{sen} c = 9.972986 - 10$   
 $\log \operatorname{csc} b = 0.092042$   
 $\log \operatorname{sen} B = 9.918574 - 10$   
 $\log \operatorname{sen} C = 9.983602 - 10$   
 $C = 74^{\circ} 21' 13.8''$ , o  $105^{\circ} 38' 46.2''$ .

Como los dos valores de C son > B, mientras que se ha dado el de c < b, no hay pues ninguna solución.

### EJEMPLOS

Resolver los siguientes triángulos esféricos:

**4.** Dado 
$$b = 99^{\circ} 40'$$
,  $c = 64^{\circ} 20'$ ,  $B = 95^{\circ} 40'$ .

**5.** Dado 
$$a = 40^{\circ}$$
,  $b = 118^{\circ} 20'$ ,  $A = 29^{\circ} 40'$ .

6. Dado 
$$a = 115^{\circ} 20'$$
,  $c = 146^{\circ} 20'$ ,  $C = 141^{\circ} 10'$ .

7. Dado 
$$a = 109^{\circ} 20'$$
,  $c = 82^{\circ} 1' 8''$ ,  $A = 107^{\circ} 40'$ .

8. Dado 
$$b = 108^{\circ} 30'$$
,  $c = 40^{\circ} 50'$ ,  $C = 39^{\circ} 50'$ .

9. Dado 
$$a = 162^{\circ} 20'$$
,  $b = 15^{\circ} 40'$ ,  $B = 125^{\circ}$ .

**10.** Dado 
$$a = 55^{\circ}$$
,  $c = 138^{\circ} 10'$ ,  $A = 42^{\circ} 30'$ .

166. Caso VI. Dados dos ángulos y el lado opuesto a uno de ellos.

**1.** Dado 
$$A = 110^{\circ}$$
,  $B = 122^{\circ}$ ,  $b = 129^{\circ}$ ; hallar  $a$ ,  $c$  y  $C$ .

Por la (85), 
$$\frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} b} = \frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B}$$
, o sen  $a = \operatorname{sen} A \operatorname{csc} B \operatorname{sen} b$ .

$$\log {\rm sen} \; A = 9.972986 - 10$$

$$\log \csc B = 0.071580$$

$$\log sen b = 9.890503 - 10$$

$$\log sen \, a = 9.935069 - 10$$

$$a = 59^{\circ} 26' 37.6''$$
, o  $120^{\circ} 33' 22.4''$  (§ 147).

Para hallar c y C, por los §§ 156 y 158, tenemos:

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} c = \operatorname{sen} \frac{1}{2} (B+A) \operatorname{csc} \frac{1}{2} (B-A) \operatorname{tg} \frac{1}{2} (b-a),$$
  
 $\operatorname{cot} \frac{1}{2} C = \operatorname{sen} \frac{1}{2} (b+a) \operatorname{csc} \frac{1}{2} (b-a) \operatorname{tg} \frac{1}{2} (B-A).$ 

Usando el primer valor de a, tenemos:

Usando el segundo valor de a, tenemos:

Así, las dos soluciones son:

- 1.  $a = 59^{\circ} 26' 37.6''$ ,  $c = 160^{\circ} 59' 9.6''$ ,  $C = 159^{\circ} 10' 28.2''$ .
- 2.  $a = 120^{\circ} 33' 22.4''$ ,  $c = 64^{\circ} 48' 35.6''$ ,  $C = 80^{\circ} 54' 48.2''$ .

En los ejemplos comprendidos en el Caso VI, al igual que en el Caso V, pueden haber a veces dos soluciones, a veces una, y otras ninguna.

Como en el Caso V, solamente pueden tomarse aquellos valores de a que sean mayores o menores que b, según que A sea mayor o menor que B. Asimismo, si log sen a es positivo, el triángulo es imposible.

### EJEMPLOS

 $b = 122^{\circ} 40'$ .

Resolver los siguientes triángulos esféricos:

8. Dado  $B = 73^{\circ}$ ,  $C = 81^{\circ} 20'$ ,

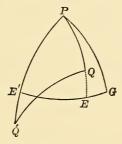
2. Dado 
$$B = 116^{\circ}$$
,  $C = 80^{\circ}$ ,  $c = 84^{\circ}$ .  
3. Dado  $A = 132^{\circ}$ ,  $B = 140^{\circ}$ ,  $b = 127^{\circ}$ .  
4. Dado  $A = 62^{\circ}$ ,  $C = 101^{\circ} 58' 24''$ ,  $a = 64^{\circ} 30'$ .  
5. Dado  $A = 133^{\circ} 50'$ ,  $B = 66^{\circ} 30'$ ,  $a = 81^{\circ} 10'$ .  
6. Dado  $B = 22^{\circ} 20'$ ,  $C = 146^{\circ} 40'$ ,  $c = 138^{\circ} 20'$ .  
7. Dado  $A = 61^{\circ} 40'$ ,  $C = 140^{\circ} 20'$ ,  $c = 150^{\circ} 20'$ .

#### APLICACIONES

167. En los problemas concernientes a la navegación, puede considerarse la tierra como una esfera.

La más corta distancia entre dos puntos situados en la superficie de una esfera es el arco de círculo máximo que los une; y el ángulo comprendido entre este arco y los meridianos de dichos puntos determina la dirección de uno de ellos con relación al otro.

Así, si Q y Q' son los puntos, y PQ y PQ' sus meridianos, el ángulo PQQ' determina la dirección de Q' con relación a Q, y el ángulo PQ'Q determina la dirección de Q con relación a Q'.



Si se conocen las latitudes y longitudes de los puntos Q y Q', se pueden determinar el arco QQ' y los ángulos PQQ' y PQ'Q resolviendo un triángulo esférico.

Si EE' es el ecuador y PG el meridiano de Greenwich, tenemos:

$$\angle QPQ' = \angle Q'PG - \angle QPG = \text{longitud } Q' - \text{longitud } Q.$$

También tenemos,  $PQ = PE - QE = 90^{\circ}$  - latitud Q,

y

$$PQ' = PE' + Q'E' = 90^{\circ} + \text{latitud } Q'.$$

Así, en el triángulo esférico PQQ' se conocen dos lados y el ángulo comprendido, y por tanto, pueden calcularse los demás elementos.

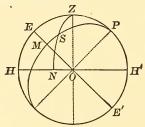
Cuando se haya determinado en grados el arco QQ', podrá calcularse su longitud en millas hallando la razón entre dicho arco y el de 360°, y multiplicando el resultado por la longitud de la circunferencia de un círculo máximo. En los problemas siguientes se toma el radio de la tierra como de 3956 millas.

#### EJEMPLOS

1. Boston se encuentra a 42° 21′ lat. N., y a 71° 4′ long. O; y Greenwich a 51° 29′ lat. N. Hallar en millas la más corta distancia entre ambos puntos, y el rumbo de cada uno de ellos con relación al otro.

- 2. Calcuta se encuentra a 22° 33′ lat. N. y 88° 19′ long. E.; y Valparaiso a 33° 2′ lat. S. y 71° 42′ long. O. Hallar en millas la más corta distancia entre ambos puntos, y el rumbo de cada uno de ellos con relación al otro.
- 3. Sandy Hook se encuentra a 40° 28′ lat. N. y 74° 1′ long. O.; y Queenstown a 51° 50′ lat. N. y 8° 19′ long. O. ¿A qué latitud cortará un arco de círculo máximo que va de Sandy Hook a Queenstown a un meridiano situado a 50° al oeste?

# 168. Triángulo Astronómico.



Sea O la posición de un observador situado en la superficie de la tierra, P el polo celeste norte y Z el zenit.

El arco de círculo máximo EE', cuyo polo es P, se llama ecuador celeste, y el arco de círculo máximo HH', cuyo polo es Z, se llama horizonte.

Sea S la posición de una estrella; PSM un meridiano que pasa por S, y ZSN un cuadrante de un círculo máximo que pasa por Z y S.

Se llama declinación de la estrella al arco SM, y declinación norte o declinación sur, según que la estrella esté al norte o al sur del ecuador celeste.

El ángulo SPZ se llama ángulo-horario de la estrella; el arco SN su altura, y el ángulo PZS su orientación o azimut.

El arco EZ es la latitud del observador.

El triángulo esférico SPZ se llama  $Triángulo \ Astronómico$ , y sus lados tienen los valores siguientes:

 $SP = PM - SM = 90^{\circ} - \text{la declinación de la estrella.}$ 

 $SZ = ZN - SN = 90^{\circ}$  — la altura de la estrella.

 $PZ = EP - EZ = 90^{\circ}$  - la latitud del observador.

En dicho triángulo, el ángulo SPZ es el ángulo-horario de la estrella, y el SZP el azimut.

Si se conocen tres de estos cinco elementos, la resolución de un triángulo esférico nos servirá para determinar los otros dos.

## 169. Determinación de la Hora del Día.

Si se conocen la altura y la declinación del Sol, y la latitud del observador, se conocen los tres lados del triángulo SPZ, y por tanto puede calcularse el ángulo-horario SPZ.

Si multiplicamos la razón entre el ángulo-horario y 360° por 24 horas, obtendremos el tiempo que necesita el Sol para moverse de  $\hat{S}$  al meridiano EP.

Si la observación se hace por la mañana y restamos ese tiempo de las 12 m., o lo sumamos si la observación se hace por la tarde, obtenemos la hora del día en el momento y lugar de observación.

Si se ha notado en un cronómetro la hora de Greenwich en el momento de la observación, la diferencia entre ella y la calculada en el lugar en que ésta se hace, servirá para determinar la *longitud* de dicho lugar de observación.

En la reducción de tiempo a longitud se tendrá presente que 24 horas corresponden a 360° de longitud; esto es, una hora de tiempo corresponde a 15° de longitud, un minuto a 15′ y un segundo a 15″.

### EJEMPLOS

- 170. 1. Un marino observa que la altura del Sol es de 14° 18′, siendo su declinación de 18° 36′ al N. Si la latitud a que se encuentra la embarcación es de 50° 13′ N., y la observación se hace por la mañana, ¿cuál es la hora del día? Si la observación se hace a las 9 A.M., hora de Greenwich, ¿a qué longitud se encuentra la embarcación?
- 2. ¿Cuál será la altura del Sol a las 4 p.m. en San Francisco, siendo la latitud de este punto de 37° 48′ N., y la declinación del Sol de 12° S.?
- 3. ¿Cuál será la situación del Sol a las 9.30 A.M. en Melbourne, siendo la latitud de este punto de 37° 49′ S., y la declinación del Sol de 6° S.?
- 4. ¿A qué hora se pondrá el Sol en Boston siendo su lat. de 42° 21′ N., si la declinación del Sol es de 15° N.?

Nota. A la puesta del Sol su altura es de  $0^{\circ}$ , puesto que el arco SZ será de  $90^{\circ}$ .

# **FÓRMULAS**

## TRIGONOMETRÍA PLANA

§ 29. 
$$\operatorname{sen}(-A) = -\operatorname{sen} A$$
.  $\operatorname{tg}(-A) = -\operatorname{tg} A$ .  $\operatorname{sec}(-A) = -\operatorname{sec} A$ .  $\operatorname{cos}(-A) = -\operatorname{cos} A$ .  $\operatorname{cot}(-A) = -\operatorname{cot} A$ .  $\operatorname{csc}(-A) = -\operatorname{csc} A$ .

§ 30. 
$$\operatorname{sen} (90^{\circ} + A) = \cos A$$
.  $\cot (90^{\circ} + A) = -\operatorname{tg} A$ .  $\cos (90^{\circ} + A) = -\operatorname{sen} A$ .  $\sec (90^{\circ} + A) = -\operatorname{csc} A$ .  $\operatorname{tg} (90^{\circ} + A) = -\operatorname{cot} A$ .  $\operatorname{csc} (90^{\circ} + A) = \operatorname{sec} A$ . (2)

§ 36. 
$$\sin x = \frac{1}{\csc x}$$
  $\operatorname{tg} x = \frac{1}{\cot x}$   $\operatorname{sec} x = \frac{1}{\cos x}$   $\operatorname{cos} x = \frac{1}{\sec x}$   $\operatorname{cot} x = \frac{1}{\operatorname{tg} x}$   $\operatorname{csc} x = \frac{1}{\sin x}$  (3)

§ 37. 
$$\operatorname{tg} x = \frac{\sin x}{\cos x}.$$
 (4)

§ 38. 
$$\cot x = \frac{\cos x}{\sin x}.$$
 (5)

§ 39. 
$$\sec^2 x + \cos^2 x = 1$$
. (6)

§ 40. 
$$\sec^2 x = 1 + \tan^2 x$$
. (8)

§ 41. 
$$\operatorname{sen}(x+y) = \operatorname{sen} x \cos y + \cos x \operatorname{sen} y. \tag{9}$$

$$\cos(x+y) = \cos x \cos y - \sin x \sin y. \tag{10}$$

§ 43. 
$$\operatorname{sen}(x-y) = \operatorname{sen} x \cos y - \cos x \operatorname{sen} y. \tag{11}$$

$$\cos(x-y) = \cos x \cos y + \sin x \sin y. \tag{12}$$

§ 44. 
$$\operatorname{tg}(x+y) = \frac{\operatorname{tg} x + \operatorname{tg} y}{1 - \operatorname{tg} x \operatorname{tg} y}$$
 (13)  $\operatorname{cot}(x+y) = \frac{\operatorname{cot} x \operatorname{cot} y - 1}{\operatorname{cot} y + \operatorname{cot} x}$  (15)

$$tg(x-y) = \frac{tg x - tg y}{1 + tg x tg y}. \quad (14) \quad \cot(x-y) = \frac{\cot x \cot y + 1}{\cot y - \cot x}. \quad (16)$$

§ 45. 
$$\operatorname{sen} x + \operatorname{sen} y = 2 \operatorname{sen} \frac{1}{2} (x+y) \operatorname{cos} \frac{1}{2} (x-y)$$
. (17)

$$\operatorname{sen} x - \operatorname{sen} y = 2 \cos \frac{1}{2} (x+y) \operatorname{sen} \frac{1}{2} (x-y).$$
 (18)

$$\cos x + \cos y = 2\cos \frac{1}{2}(x+y)\cos \frac{1}{2}(x-y). \tag{19}$$

$$\cos x - \cos y = -2 \operatorname{sen} \frac{1}{2} (x+y) \operatorname{sen} \frac{1}{2} (x-y).$$
 (20)

§ 46. 
$$\frac{\sin x + \sin y}{\sin x - \sin y} = \frac{\lg \frac{1}{2} (x + y)}{\lg \frac{1}{2} (x - y)}.$$
 (21)

§ 47. 
$$\operatorname{sen}(x+y) \operatorname{sen}(x-y) = \operatorname{sen}^2 x - \operatorname{sen}^2 y.$$
 (22)

$$sen (x+y) sen (x-y) = cos^2 y - cos^2 x.$$
 (23)

$$\cos(x+y)\cos(x-y) = \cos^2 x - \sin^2 y = \cos^2 y - \sin^2 x$$
. (24)

§ 48. 
$$\sin 2x = 2 \sin x \cos x$$
. (25)  $\cos 2x = 2 \cos^2 x - 1$ . (28)

$$\cos 2 x = \cos^2 x - \sin^2 x$$
. (26)  $\operatorname{tg} 2 x = \frac{2 \operatorname{tg} x}{1 - \operatorname{tg}^2 x}$ . (29)

$$\cos 2x = 1 - 2 \operatorname{sen}^2 x.$$
 (27)  $\cot 2x = \frac{\cot^2 x - 1}{2 \cot x}.$  (30)

§ 49. 
$$2 \operatorname{sen}^2 \frac{1}{2} x = 1 - \cos x$$
. (31)  $\operatorname{tg} \frac{1}{2} x = \frac{1 - \cos x}{\sin x}$ . (33)

$$2\cos^2\frac{1}{2}x = 1 + \cos x. \qquad (32) \qquad \cot\frac{1}{2}x = \frac{1 + \cos x}{\sin x}. \qquad (34)$$

§ 50. sen 
$$3x = 3 \sec x - 4 \sec^3 x$$
. (35)  $\cos 3x = 4 \cos^3 x - 3 \cos x$ . (36)

$$tg \ 3 \ x = \frac{3 tg \ x - tg^3 \ x}{1 - 3 tg^2 \ x}.$$
 (37)

§ 105. 
$$4K = c^2 \operatorname{sen} 2A$$
. (38)  $2K = a^2 \operatorname{tg} B$ . (42)

$$4K = c^2 \operatorname{sen} 2B$$
. (39)  $2K = b^2 \operatorname{tg} A$ . (43)

$$2K = a^2 \cot A$$
. (40)  $2K = a\sqrt{(c+a)(c-a)}$ . (44)

$$2K = b^2 \cot B$$
. (41)  $2K = b\sqrt{(c+b)(c-b)}$ . (45)

$$2K = ab. (46)$$

§ 107. 
$$a:b = \text{sen } A: \text{sen } B.$$
 (47)

$$b:c = \operatorname{sen} B: \operatorname{sen} C. \tag{48}$$

$$c: a = \operatorname{sen} C: \operatorname{sen} A. \tag{49}$$

§ 108. 
$$\frac{a+b}{a-b} = \frac{\lg \frac{1}{2} (A+B)}{\lg \frac{1}{2} (A-B)}.$$
 (50)

$$\frac{b+c}{b-c} = \frac{\lg \frac{1}{2} (B+C)}{\lg \frac{1}{2} (B-C)}.$$
 (51)

$$\frac{c+a}{c-a} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (C+A)}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (C-A)}.$$
 (52)

§ 109. 
$$a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cos A$$
. (53)

$$b^2 = c^2 + a^2 - 2 \ ca \ \cos B. \tag{54}$$

$$c^2 = a^2 + b^2 - 2 \ ab \cos C. \tag{55}$$

§ 110. 
$$\cos A = \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc}$$
 (56)  $\cos B = \frac{c^2 + a^2 - b^2}{2ca}$  (57)

$$\cos C = \frac{a^2 + b^2 - c^2}{2 \ ab}.$$
 (58)

§ 111. 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{(s-b)(s-c)}{bc}}$$
 (59)

$$\operatorname{sen} \, \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{(s-c)(s-a)}{ca}}. \tag{60}$$

$$\operatorname{sen} \, \frac{1}{2} \, C = \sqrt{\frac{(s-a) \, (s-b)}{ab}}. \tag{61}$$

$$\cos\frac{1}{2}A = \sqrt{\frac{s(s-a)}{bc}}.$$
 (62)

$$\cos\frac{1}{2}B = \sqrt{\frac{s(s-b)}{ca}}.$$
 (63)

$$\cos\frac{1}{2}C = \sqrt{\frac{s(s-c)}{ab}}.$$
 (64)

$$tg \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{(s-b) (s-c)}{s (s-a)}}.$$
(65)

$$tg \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{(s-c) (s-a)}{s (s-b)}}.$$
(66)

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{(s-a) (s-b)}{s (s-c)}}.$$
(67)

§ 112. 
$$2K = bc \operatorname{sen} A$$
. (68)  $2K = \frac{a^2 \operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} A}$ . (71)

$$2 K = ca \operatorname{sen} B.$$
 (69)  $2 K = \frac{b^2 \operatorname{sen} C \operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B}.$  (72)

$$2 K = ab \operatorname{sen} C.$$
 (70)  $2 K = \frac{c^2 \operatorname{sen} A \operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} C}.$  (73)

$$K = \sqrt{s(s-a)(s-b)(s-c)}$$
. (74)

### TRIGONOMETRÍA ESFÉRICA

§ 135. 
$$\cos c = \cos a \cos b$$
. (75)

$$\operatorname{sen} A = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c} \tag{76}$$

$$\operatorname{sen} B = \frac{\operatorname{sen} b}{\operatorname{sen} c} \tag{78}$$

$$\cos A = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{tg} c}. \tag{79}$$

§ 137. 
$$\operatorname{tg} A = \frac{\operatorname{tg} a}{\operatorname{sen} b}$$
 (80)  $\operatorname{tg} B = \frac{\operatorname{tg} b}{\operatorname{sen} a}$  (81)

§ 138. 
$$\operatorname{sen} A = \frac{\cos B}{\cos b}$$
 (82)  $\operatorname{sen} B = \frac{\cos A}{\cos a}$  (83)

§ 139. 
$$\cos c = \cot A \cot B. \tag{84}$$

§ 151. 
$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} B} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} b}.$$
 (85)

$$\frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} C} = \frac{\operatorname{sen} b}{\operatorname{sen} c}.$$
 (86)

$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} C} = \frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen} c}.$$
(87)

(90)

§ 152. 
$$\cos a = \cos b \cos c + \sin b \sin c \cos A$$
. (88)

$$\cos b = \cos c \cos a + \sin c \sin a \cos B. \tag{89}$$

$$\cos c = \cos a \cos b + \sin a \sin b \cos C$$
.

§ 153. 
$$\cos A = -\cos B \cos C + \sin B \sin C \cos a. \tag{91}$$

$$\cos B = -\cos C \cos A + \sin C \sin A \cos b. \tag{92}$$

$$\cos C = -\cos A \cos B + \sin A \sin B \cos c. \tag{93}$$

§ 154. 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}}.$$
 (94)

$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-c) \operatorname{sen} (s-a)}{\operatorname{sen} c \operatorname{sen} a}}.$$
 (95)

$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-a) \operatorname{sen} (s-b)}{\operatorname{sen} a \operatorname{sen} b}}.$$
 (96)

$$\cos \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - a)}{\operatorname{sen} b \operatorname{sen} c}}.$$
(97)

$$\cos \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - b)}{\operatorname{sen} c \operatorname{sen} a}}.$$
(98)

$$\cos \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - c)}{\operatorname{sen} a \operatorname{sen} b}}.$$
(99)

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-b) \operatorname{sen} (s-c)}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s-a)}}.$$
 (100)

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} B = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s - c) \operatorname{sen} (s - a)}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s - b)}}.$$
 (101)

$$\operatorname{tg} \frac{1}{2} C = \sqrt{\frac{\operatorname{sen} (s-a) \operatorname{sen} (s-b)}{\operatorname{sen} s \operatorname{sen} (s-c)}}.$$
 (102)

§ 155. 
$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} a = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - A)}{\operatorname{sen} B \operatorname{sen} C}}$$
 (103)

$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} b = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - B)}{\operatorname{sen} C \operatorname{sen} A}}.$$
 (104)

$$\operatorname{sen} \frac{1}{2} c = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - C)}{\operatorname{sen} A \operatorname{sen} B}}.$$
 (105)

$$\cos \frac{1}{2} a = \sqrt{\frac{\cos (S - B) \cos (S - C)}{\sin B \sin C}}.$$
 (106)

$$\cos \frac{1}{2} b = \sqrt{\frac{\cos (S - C) \cos (S - A)}{\sin C \sin A}}.$$
 (107)

$$\cos \frac{1}{2} c = \sqrt{\frac{\cos (S - A) \cos (S - B)}{\operatorname{sen} A \operatorname{sen} B}}.$$
 (108)

$$tg \frac{1}{2} a = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - A)}{\cos (S - B) \cos (S - C)}}.$$
(109)

$$tg \frac{1}{2} b = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - B)}{\cos (S - C) \cos (S - A)}}.$$
(110)

$$tg \frac{1}{2} c = \sqrt{-\frac{\cos S \cos (S - C)}{\cos (S - A) \cos (S - B)}}.$$
(111)

§ 156. 
$$\frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (A+B)}{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (A-B)} = \frac{\operatorname{tg} \frac{1}{2} c}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (a-b)}.$$
 (112)

§ 157. 
$$\frac{\cos\frac{1}{2}(A+B)}{\cos\frac{1}{2}(A-B)} = \frac{\operatorname{tg}\frac{1}{2}c}{\operatorname{tg}\frac{1}{2}(a+b)}.$$
 (113)

§ 158. 
$$\frac{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (a+b)}{\operatorname{sen} \frac{1}{2} (a-b)} = \frac{\cot \frac{1}{2} C}{\operatorname{tg} \frac{1}{2} (A-B)}.$$
 (114)

$$\frac{\cos\frac{1}{2}(a+b)}{\cos\frac{1}{2}(a-b)} = \frac{\cot\frac{1}{2}C}{\tan\frac{1}{2}(A+B)}.$$
 (115)

## RESPUESTAS

#### § 56; página 34

. 85° 56′ 37.32″.

. 95° 29′ 34.8″. **16**. 130° 55′ 5.952″.

13. 14° 19′ 26.22″.

. 20° 27′ 2.52″.

#### § 63; página 44

3.  $n\pi$ ,  $2 n\pi \pm \frac{\pi}{2}$ .

7.  $n\pi \pm \frac{\pi}{2}$ 

**4.**  $(2n+1)\frac{\pi}{2}$ ,  $n\pi + (-1)^n \frac{7\pi}{6}$  **8.**  $n\pi \pm \frac{\pi}{6}$ 

5.  $(2n+1)\frac{\pi}{2}$ ,  $n\pi \pm \frac{\pi}{4}$ .

9.  $n\pi$ ,  $\pm \ \text{tg}^{-1} \left( \frac{1}{7} \sqrt{7} \right)$ 

6.  $n\pi$ ,  $n\pi \pm \frac{\pi}{4}$ .

10.  $\sin^{-1}\frac{\sqrt{5}-1}{2}$ .

#### § 76; página 49

. 1.5441. **6**. 2.1003. **10**. 2.5104. **14**. 3.4192.

. 1.6990.

. 2.2922.

. 2.5774.

. 3.7814.

4. 1.6232.

. 2.3892. **12**. 2.9421.

. 4.0794.

**5.** 1.8751. **9.** 2.3222. **13.** 2.8363.

. 4.2006.

#### § 78; página 49

**2.** 0.5229. **5.** 1.1549. **8.** 0.2831.

11. 1.4592.

. 0.2431. . 1.6532. . 0.2589.

. 0.7939. . 2.3522. **10**. 2.1303.

. 1.3468. . 2.0424.

## § 81; página 50

. 3.3397. **8**. 0.5663. **13**. 0.6171.

. 0.8752.

4. 1.7475.

. 0.0430.

. 0.2918.

. 0.0794.

. 0.6338.

. 0.1165.

. 0.0495.

. 0.4248.

. 8.6826.

**11.** 0.0939. **17.** 0.0365. **22.** 0.1051.

7. 1.0460.

. 0.5440.

. 0.7007.

. 0.0406.

#### § 85; página 52

			2	oo, pagma	. 02	•			
2.	0.5562.	<b>5</b> .	8.9912	<b>— 1</b> 0.	8.	8.5932	<b>- 1</b> 0.	11.	2.3064.
3.	1.0491.	6.	7.5353	<b>—</b> 10.	9.	6.6074	<b>—</b> 10.	12.	0.1151.
4.	9.9242 - 10.	7.	3.4592.	1	0.	9.2885	<b>-</b> 10.	13.	0.7782.
			§ 86;	páginas !	52,	53			
4.	0.011739.						18.	186.3	334.
	2.527511.								
	6.780210 - 10								
	4.812917.								
	3.960116.								
	7.013152 - 10								
•		•		.000001					, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,
				páginas S					
	1897.85.			244.004.					
	<b>—</b> 193315 <b>.</b>								
	.309170.			.0000002					
4.	.00110375. 6.36103.		20.	2.23607.			38.	<b>— 11</b> .	1122.
6.	.0301742.		22.	-1.220	28.		<b>40</b> .	2.6276	<b>32.</b>
	31.2004.								
	<b>—</b> .132693.								
9.	.126965.		<b>25</b> .	.645831.			<b>43</b> .	1.0324	<b>12</b> .
	.0235770.								
11.	-1.16493.		27.	37013	34.		<b>45</b> .	.04486	30 <b>7.</b>
	<b>-</b> .00256105.								
13.	3692.77.		31.	2.48722.			47.	1.8049	92.
_	.277996.								
15.	<b>–</b> 15896.0.		33.	.0000214	127	9.	49.	1.8827	70.

#### § 92; página 58

. .00710469.

. .0316228.

. - .0995935.

. .000193**152.** 

. 1.34384.

3. 
$$x = .2831 + .$$
4.  $x = -2.173 + .$ 
5.  $x = 1.155 + .$ 
6.  $x = -.1765 + .$ 
7.  $x = \frac{5 \log c}{\log a - 2 \log b}$ 
8.  $x = \frac{3 \log a}{4 \log n - 2 \log m}$ 
9.  $x = \frac{1}{2}$ 
10.  $x = 1$  or  $-5$ .

#### § 93; página 58

**6.** -.4601+. **7.** .3494+. **9.** 4. **10.** 
$$\frac{5}{3}$$
. **11.**  $-\frac{1}{3}$ . **12.**  $\frac{6}{5}$ .

#### § 94; páginas 58, 59

3. 9.932630 - 10.

4. 9.865995 - 10.

5. 9.243533 - 10.

**6**. 9.163433 - 10.

**8.** 0.153906.

9. 0.002256.

**10**. 59° 15′ 26.4″. 11. 33° 0′ 16.1″.

12. 81° 7′ 37.9″.

13. 27° 31′ 50.5″.

14. 8° 41′ 32.7″.

15. 75° 45′ 9.8″.

16. 49° 38′ 57.1″.

17. 23° 26′ 30.9″.

#### § 95; página 59

1	6	25	73.

**2**. .25232.

3. .06344.

4. .69518.

**5**. .92163.

**6**. .86962.

10. 29° 9′ 13.8″.

7. 51° 36′ 42.9″.

8. 15° 28' 22.5".

9. 66° 14′ 40.0″.

#### § 96; página 59

2. 8.810945 - 10.

**3**. 1.369926.

**4**. 0° 58′ 51.06″.

**5**. 0° 24′ 53.79″.

6. 1° 37′ 41.93″.

#### § 102; páginas 62 a 64

1. 
$$a = 1.8117$$
,  $b = 6.7615$ .

**2**. b = 11.7793, c = 12.7965.

3. a = 16.7820, c = 26.1081.

**4**.  $A = 34^{\circ} 22' 7.1''$ , b = .511764.

**5**.  $A = 33^{\circ} 8' 56.3''$ , c = 499.252.

**6.** b = 10.3547, c = 13.1404.

7. a = .0036235, b = .013523.

**8**.  $A = 39^{\circ} 49' 24.6''$ , a = 48.8645.

**9**. a = 148.407, c = 948.680.

**10**.  $A = 49^{\circ} 53' 54.9''$ , c = 4.46330.

11. b = .000336374, c = .00336715.

**12**. a = 3821.55, b = 3641.34.

**13**.  $A = 35^{\circ} 53' 55.2''$ , b = 731.237.

**14**. a = 176.533, c = 191.993.

15. a = 20455.6, c = 21405.6.

**16**. a = 2.40989, b = .812578.

17.  $A = 19^{\circ} 31' 57.2'', c = .000505172$ 

**18**. b = 77.6330, c = 91.2952.

**19**.  $A = 32^{\circ} 10' 16.5''$ , a = 388.471.

**20**. b = 644.109, c = 650.272.

**21**. a = 34308.0, b = 23381.6.

**22**. b = 4.48174, c = 8.5085.

**23**.  $A = 39^{\circ} 21' 54.1'', b = 121.240.$ 

**24.** a = .00247181, c = .00360016.

**25**. a = 16001.6, c = 85725.1.

**26**. a = 3624500, b = 8821960.

- **27.**  $A = 76^{\circ} 33' 49.0''$ , a = 24234.4. **29.** a = .507624, c = .525355.
- **28.** a = 207302, b = 421170. **30.**  $A = 60^{\circ} 14' 12.9''$ , c = 774.563.
- 31. c = 252.103.
- **36.** a = 4925.31.
- 41. 99.4565 millas.

- **32.** a = 1.73561.
- **37**. 20.573.
- **42**. 10.2352.

- **33.** c = 122748. **38.** 83.271 pies. **43.** 19° 49′ 46.7″.
- **34.**  $A = 47^{\circ} 42' 47.8''$ . **39.**  $31^{\circ} 47' 24.5''$ .
- **44.** 365.64 pies.

- **35.** a = .344647. **40.**  $36^{\circ} 37' 58.0''$ . **45.**  $56^{\circ} 18' 35.7''$ .
- **46.** 25.2230 millas, 30.0750 millas. **48.** 14.4853, 15.6787.

- 47. 21.6514.
- 49. 517.51 pies.
- **50** 17.2624.
- **51.** 420.867 pies. **52.** 437.605.

**53**. 10.392.

- **54**. 482.1 pies.
- 55. Promedio, 6.79668 millas por hora; rumbo, N. 63° 8′ 28.5." O.

#### § 104; página 66

**2**.  $B = 89^{\circ} 59' 42.8''$ .

5.  $B = 89^{\circ} 59' 59.0''$ 

3.  $B = 89^{\circ} 23' 22.6''$ .

6.  $A = 89^{\circ} 43' 13.6''$ .

4.  $A = 89^{\circ} 59' 37.2''$ .

#### § 106; página 67

- **2**. 6.9066.
- **5**. .089433.
- **8**. 2.18876.

- **3**. .151079.
- **6**. 8130.9.
- 9. 107.762.

- 4. 5699.7.
- **7**. .0067825. **10**. .0487840.

#### § 114; página 73

- **2.** b = 283.331, c = 267.677. **7.** a = 5058.5, b = 3683.53.
- 3. a = .340132, c = .986084.
- 8. a = .299674, b = .731538.
- 4. a = 29.0595, b = 18.3742.
- **9**.  $\alpha = 4.01036$ , c = 3.55195.
- 5. a = .0313440, c = .0498733. 10. b = 56719.9, c = 23073.5.
- **6.** b = 5.76721, c = 2.16917.

#### § 115; páginas 74, 75

- **2.**  $A=118^{\circ} 17' 57.4''$ , b=44.7274. **7.**  $C=63^{\circ} 48' 28.1''$ , b=13.7387.
- **3.**  $A = 60^{\circ} 44' 39.5''$ , c = 965.282. **8.**  $A = 67^{\circ} 55' 16.9''$ , c = 85.3596.

- 5.  $B = 28^{\circ} 43' 49.0''$ , c = 1.44246. 10.  $C = 134^{\circ} 36' 27.4''$ , b = 27335.0.
- **4.**  $C = 63^{\circ} 49' \ 9.3'', \ \alpha = 4.48237.$  **9.**  $C = 46^{\circ} 13' \ 20.9'', \ \alpha = .0759588$
- **6**.  $B=145^{\circ} 35' 24.7''$ , a=1045.74.

#### § 116; página 76

- **3.**  $A = 28^{\circ} 57' 18.0''$ ,  $B = 46^{\circ} 34' 2.8''$ ,  $C = 104^{\circ} 28' 39.0''$ .
- **4.**  $A = 44^{\circ} 24' 54.8''$ ,  $B = 78^{\circ} 27' 47.0''$ ,  $C = 57^{\circ} 7' 17.6''$ .
- **5.**  $A = 71^{\circ} 47' 24.4''$ ,  $B = 58^{\circ} 45' 5.4''$ ,  $C = 49^{\circ} 27' 30.0''$ .
- **6.**  $A = 74^{\circ} 40' 16.4''$ ,  $B = 47^{\circ} 46' 39.0''$ ,  $C = 57^{\circ} 33' 4.8''$ .
- 7.  $A = 59^{\circ}19'11.8''$ ,  $B = 68^{\circ}34'7.6''$ ,  $C = 52^{\circ}6'40.6''$ .
- **8.**  $A = 45^{\circ} 11' 46.6''$ ,  $B = 101^{\circ} 22' 17.8''$ ,  $C = 33^{\circ} 25' 56.4''$ .
- **9.**  $A = 71^{\circ} 33' 49.2''$ . **10.**  $B = 30^{\circ} 47' 22.8''$ . **11.**  $C = 25^{\circ} 56' 54.2''$ ,

#### § 121; página 80

- 1.  $B = 32^{\circ} 36' 9.4'', c = 6.62085.$
- **2.**  $B_1 = 31^{\circ} 57' 47.8'', \alpha_1 = 120.313;$  $B_2 = 148^{\circ} \ 2' 12.2'', \ \alpha_2 = 11.3800.$
- **3**.  $C = 23^{\circ} 33' 18.2''$ , a = .183882.
- **4**.  $A = 34^{\circ} 29' 48.2''$ , b = 7.12905.
- 5. Imposible.
- 6. Imposible.
- 7.  $B = 48^{\circ} 34' 38.4''$ ,  $\alpha = 76.0172$ .
- 8.  $C = 90^{\circ}, b = 5.51109.$
- **9**.  $C_1 = 46^{\circ} 18' 35.5''$ ,  $\alpha_1 = 6.94575$ ;  $C_2 = 133^{\circ} 41' 24.5'', \ \alpha_2 = .699906.$
- **10**.  $A = 25^{\circ} 32' 50.9''$ , c = 278.193.
- 11. Imposible.
- **12**.  $C = 14^{\circ} 4' 7.7'', b = 1.43516.$
- 13.  $B = 90^{\circ}, c = 137.872.$
- **14.**  $A_1 = 70^{\circ} 12' 46.7'', b_1 = .287904;$  $A_2 = 109^{\circ} 47' 13.3'', b_2 = .104539.$
- **15**.  $C = 45^{\circ} 38' 30.2''$ , a = 16214.3.

#### § 122; páginas 80, 81

- **2**. 197.656. **5**. 165917. **8**. .078614. **11**. 4000.81. **3**. 14.9812. **6**. 2878.31. **12**. .000329015.
- **4**. 16.6843. **7**. 1.30108. **10**. .0448746. **13**. 25.6249.

**9**. 860.006.

#### § 123; páginas 81 a 83

- 1. Altura, 153.629 pies; distancias, 117.246 pies, 217.246 pies.
- **2.** AD = 44.9525. **4.**  $47^{\circ} 52' 2.1''$ . **6.** 56.6547, 49.3482.
- 3. 29799.9 vrs. cds. 5. 247.741 pies. 7. 35.2058 millas.

- 8. Dos ángulos, 74° 12′ 20.0″, 58° 23′ 48.0″; tercer lado, .430133.
- 9. N. 47° 32′ 33.1″ O.
- 10. 9.8995 millas, 19.1244 millas.
- 11. Un ángulo, 101° 13′ 45.8″; diagonal, 136.187. 12. 297.954 pies.
- 13. Lados, 26.5604, 90.5152; un ángulo, 119° 5′ 14.6″.
- 14. 91.6364 pies, 33.8973 pies.
- 15. 17.64934, 8.77461.

- 16. 1113.34 pies.
- 17. Diagonal, 52,9024; lado, 41.9505.
- 18. 247.998 pies.
- 19. AD = 88.1534,  $A = 56^{\circ} 1' 10.7''$ .
- 20. 1569,948 vrs. cuad.

#### § 126; página 86

- **2**. 2.11491, -1.86081, -.254102. **4**. .47761, -6.1364, -.34120.
- **3**. 2.14510, .523978, -2.66907. **5**. 3.49086, -.83425, .343379.

#### § 148; páginas 101, 102

- 5.  $A = 36^{\circ} 58' 50.0''$  $B = 63^{\circ} 42' 34.0''$  $b = 42^{\circ} 34' 54.4''$ .
- 6.  $a = 27^{\circ} 49' 17.9''$  $c = 49^{\circ} 17' 42.4''$  $b = 42^{\circ} 29' 21.8''$
- 7.  $B = 68^{\circ} 37' 18.1''$ .  $b = 44^{\circ} \, 56' \, 46.7''$  $c = 49^{\circ} 20' 41.8''$ :
- o,  $B = 111^{\circ} 22' 41.9''$ ,  $b = 135^{\circ} 3' 13.3''$  $c = 130^{\circ} 39' 18.2''$ .
- 8.  $A = 68^{\circ} 10' 4.4''$  $b = 163^{\circ} 42' 32.1''$  $c = 141^{\circ} 50' 15.2''$ .
- 9.  $A = 15^{\circ} 34' 32.3''$  $B = 94^{\circ} 14' 40.0''$  $c = 105^{\circ} 26' 27.5''$
- 10.  $a = 170^{\circ} 13' 25.6''$  $B = 78^{\circ} 34' 3.4''$  $b = 40^{\circ} 1' 8.6''$
- 11.  $A = 21^{\circ} 11' 12.7''$ .  $a = 19^{\circ} 50' 30.4''$ .  $c = 69^{\circ} 54' 41.6''$ ;
- $A = 158^{\circ} 48' 47.3''$  $a = 160^{\circ} 9'29.6''$  $c = 110^{\circ} 5' 18.4''$ .
- 12.  $A = 82^{\circ} 8'19.3''$ ,  $a = 73^{\circ} 38' 54.4''$  $b = 28^{\circ} 4' 23.5''$ .
- 13.  $A = 122^{\circ} 34' 33.5''$ ,  $a = 132^{\circ} 24' 39.6''$  $B = 52^{\circ} 58' 9.5''$
- **14**.  $A = 153^{\circ} 10' 2.8''$ ,  $B = 115^{\circ} 25' 2.8''$  $c = 20^{\circ} 2' 40.3''$
- 15.  $A = 165^{\circ} 50' 26.0''$  $b = 139^{\circ} 10' 11.5''$  $c = 41^{\circ} 42' 23.4''$
- 16.  $a = 112^{\circ} 16' 49.7''$  $c = 71^{\circ} 42' 41.1''$  $b = 145^{\circ} 51' 35.5''$
- 17.  $A = 55^{\circ} 58' 5.5''$  $B = 34^{\circ} 41' 20.4''$  $c = 12^{\circ} 39' 44.7''$ .
- 18.  $a = 54^{\circ} 0' 24.8''$  $B = 84^{\circ} 43' 10.5''$  $c = 86^{\circ} 10' 32.3''$ .
- 19.  $a = 41^{\circ} 29' 25.7''$  $b = 133^{\circ} 39' 29 8''$  $c = 121^{\circ} 8'21.5''$ .
- **20.**  $a = 152^{\circ} 35' 19.0''$  $B = 108^{\circ} 7' 8.6''$  $b = 125^{\circ} 24' 13.7''$
- **21.**  $A = 20^{\circ} 3' 21.5''$  $a = 14^{\circ} 58' 21.1''$  $c = 131^{\circ} 7' 4.9''$ :
- o,  $A = 159^{\circ} 56' 38.5''$ ,  $a = 165^{\circ} 1'38.9''$  $c = 48^{\circ} 52' 55.1''$ .
- **22.**  $a = 110^{\circ} 57' 15.6''$ ,  $B = 165^{\circ} 10' 31.9''$  $c = 69^{\circ} 41' 7.1''$ .
- **23**.  $A = 111^{\circ} 53' 21.2''$ ,  $B = 115^{\circ} 40' 6.8''$  $b = 117^{\circ} 49' 41.2''$ .

24.	$A = 165^{\circ} 3' 57.9'',$	$a = 168^{\circ} 8' 48.3'',$	$b = 51^{\circ} 53' 53.3''$ .
25.	$B = 22^{\circ}  13'  3.9'',$	$b = 20^{\circ} 34' 38.3'',$	$c = 111^{\circ} 38' 31.1'';$
ο,	$B = 157^{\circ} 46' 56.1'',$	$b = 159^{\circ} 25' 21.7'',$	$c = 68^{\circ} 21' 28.9''.$
26.	$A = 64^{\circ} 30' 52.0'',$	$a = 38^{\circ} 32' 30.5'',$	$B = 146^{\circ} 37' 27.3''$ .

#### § 149; página 103

2.	a = 1	103° 25′ 57.4″,	$B = 157^{\circ} 31' 44.4'',$	$C = 119^{\circ} 19' 11.3''$ .
3.	a =	57° 43′ 57.2′′,	$b = 129^{\circ} 56' 31.7'',$	$C = 58^{\circ} 4' 55.6''$ .
4.	A =	19° 56′ 45.0″,	$B = 141^{\circ} 38' 20.3'',$	$b = 113^{\circ} 18' 58.3''$ .
5.	A =	44° 41′ 15.9″,	$a = 51^{\circ} 37' 1.9'',$	$b = 60^{\circ} 51' 3.4''$ .
6.	B =	80° 27′ 25.7″,	$b = 80^{\circ} 46' 54.3'',$	$C = 87^{\circ} 31' 12.5'';$
		99° 32′ 34.3″,	$b = 99^{\circ} 13' 5.7'',$	$C = 92^{\circ} 28' 47.5''$ .
7.	A =	67° 11′ 45.0″,	$B = 80^{\circ} 58' 16.5''$	$C = 93^{\circ} 29' 13.4''$

#### § 150; página 104

- **2.**  $a = 69^{\circ} 55' 43.2''$ ,  $C = 159^{\circ} 59' 40.6''$ .
- 3.  $A = 120^{\circ} 41' 19.6''$ ,  $c = 30^{\circ} 14' 37.4''$ .
- **4**.  $A = 140^{\circ} 35' 4.5''$ ,  $C = 145^{\circ} 11' 50.4''$ .
- **5.**  $C = 148^{\circ} 19' 24.8''$ ,  $c = 80^{\circ} 47' 39.8''$ .

#### § 161; página 113

2.	$a = 95^{\circ} 37' 51.0'',$	$b = 41^{\circ} 52' 22.2'',$	$C = 110^{\circ} 48' 24.0''$ .
3.	$b = 98^{\circ} 30' 32.4'',$	$c = 56^{\circ} 42' 47.0'',$	$A = 59^{\circ} 38' 53.2''$ .
4.	$c = 64^{\circ} 19' 27.8'',$	$a = 34^{\circ} 3'11.8'',$	$B = 37^{\circ} 39' 27.2''$ .
5.	$b = 146^{\circ} 25' 1.4'',$	$a = 69^{\circ} 4' 38.2'',$	$C = 125^{\circ} 11' 41.8''$ .

#### § 162; página 114

2.	$A = 121^{\circ} 32' 41.3'',$	$B = 40^{\circ} 56' 48.5'',$	$c = 37^{\circ} 25' 48.8''$ .
3.	$A = 86^{\circ} 59' 48.8'',$	$C = 60^{\circ} 50' 54.8'',$	$b = 111^{\circ} 16' 42.4''$ .
4.	$C = 134^{\circ} 57' 31.3'',$	$B = 50^{\circ} 40' 48.3'',$	$a = 69^{\circ} 7'34.6''$ .
5.	$B = 163^{\circ} 8' 48.4''$	$A = 147^{\circ} 29' 24.2''$	$c = 76^{\circ} 8'49.0''$

#### § 163; página 115

2.	$A = 51^{\circ} 58' 28.0'',$	$B = 58^{\circ} 53' 13.2'',$	$C = 83^{\circ} 54' 31.6''$ .
3.	$A = 142^{\circ} 32' 37.8'',$	$B = 27^{\circ} 52' 36.0'',$	$C = 32^{\circ} 26' 52.8''$ .
4.	$A = 142^{\circ} 23' 44.0'',$	$B = 159^{\circ} 15' 41.6''$	$C = 133^{\circ} 14' 4.2''$ .
5.	$A = 47^{\circ} 21' 11.8''$ .		

		§ 164; página 117	
3.	$a = 68^{\circ} 46! 28.4",$	$b = 73^{\circ} 47' 57.8'',$	$c = 63^{\circ} 12' 24.6''$ .
4.	$a = 90^{\circ} 53' \cdot 2.6'',$	$b = 117^{\circ} 48' 59.6'',$	$c = 132^{\circ} 5' 10.0''$ .
<b>5</b> .	$a = 103^{\circ} 31' 33.8'',$	$b = 53^{\circ} 4' 26.2'',$	$c = 61^{\circ} 14' 18.2''$ .
6.	$b = 85^{\circ} 48' 53.8''.$		
		§ 165; página 119	
4.	$C = 65^{\circ} 29' \ 1.0'',$	$A = 97^{\circ} 18' 33.8'',$	$a = 100^{\circ} 42' 23.4''$ .
5.	$B = 42^{\circ} 40' 9.2'',$	$C = 159^{\circ} 54' \ 3.6'',$	$c = 153^{\circ} 29' 39.8'';$
0,	$B = 137^{\circ} 19' 50.8'',$	$C = 50^{\circ} 21' 16.4'',$	$c = 90^{\circ} 8' 51.4''.$
6.	Imposible.		
7.	$C = 90^{\circ},$	$B = 113^{\circ} 33' 15.5'',$	$b = 114^{\circ} 47' 47.5''$ .
8.	$B = 68^{\circ} 17' 2.4'',$	$A = 132^{\circ} 35' 12.4'',$	$a = 131^{\circ} 16' 32.2'';$
0,	$B = 111^{\circ} 42' 57.6'',$	$A = 77^{\circ} 3' 48.0'',$	$a = 95^{\circ} 48' 41.8''$ .
9.	Imposible.		
10.	$C = 146^{\circ} 37' 40.2'',$	$B = 55^{\circ} 1'11.8'',$	$b = 96^{\circ} 33' 16.2''$ .
		§ 166; página 120	
2.	$b = 114^{\circ} 48' 57.9'',$	$a = 82^{\circ} 54' \ 0.0'',$	$A = 79^{\circ} 18' 29.0''$ .
	$a = 67^{\circ} 25' 2.3'',$	$c = 160^{\circ} 6' 10.0'',$	$C = 164^{\circ} 6' 8.4'';$
0,	$a = 112^{\circ} 34' 57.7'',$	$c = 103^{\circ} 6' 20.4'',$	$C = 128^{\circ} 22' 54.8''$ .
4.	$c = 90^{\circ},$	$B = 63^{\circ} 46' 30.2'',$	$b = 66^{\circ} 29' 37.6''.$
5.	Imposible.		
6.	$b = 27^{\circ} 22' 7.6'',$	$a = 117^{\circ} 9' 5.2'',$	$A = 47^{\circ} 20' 57.2''$
	$a = 43^{\circ} \ 2' \ 23.6'',$	$b = 129^{\circ} 9'46.0'',$	$B = 89^{\circ} 23' 51.8'';$
	$a = 136^{\circ} 57' 36.4'',$	$b = 20^{\circ} 34' 54.2'',$	$B = 26^{\circ} 57' 36.4''$ .

#### § 167; páginas 121, 122

- 1. Distancia, 3275.20 millas; rumbo de Boston con relación a Greenwich, N. 71° 38′ 53.7″ O.; de Greenwich con relación a Boston, N. 53° 6′ 31.9″ E.
- 2. Distancia, 11012.9 millas; rumbo de Calcuta con relación a Valparaiso, S. 64° 20′ 17.4″ E.; de Valparaiso con relación a Calcuta, S. 54° 54′ 25.2″ O.
  - 3. Latitud, N. 49° 58′ 23.1″.

8. Imposible.

#### § 170; página 123

- 1. Hora, 6 h. 0 m. 43 s. A.M.; longitud, 44° 49′ 18″ O.
- 2. 15° 0′ 41.4″. 3. N. 56° 28′ 8.5″ E. 4. 5 h. 3 m. 27 s. A.M.

# TABLA DE LOGARITMOS

CON

## SEIS DECIMALES

SEGUIDA DE UNA

# TABLA DE SENOS, COSENOS, TANGENTES Y COTANGENTES NATURALES

CON UNA INTRODUCCIÓN



## INTRODUCCIÓN

#### I. MANEJO DE LA TABLA DE LOGARITMOS DE LOS NÚMEROS

Esta tabla (páginas 150 a 164) da las mantisas de los logaritmos de todos los números de cuatro cifras desde 1000 a 10000, calculados hasta seis cifras decimales.

#### Hallar el logaritmo de cualquier número de cuatro cifras.

Búsquense las tres primeras cifras del número dado en la columna encabezada con la letra N.

Se hallará la mantisa que se busca en la línea horizontal correspondiente a dichas tres cifras al llegar a la columna encabezada con la cuarta cifra del número dado.

Si solamente se encuentran las cuatro últimas cifras de la mantisa, pueden obtenerse las dos primeras tomándolas de la mantisa anterior más próxima, formada por seis cifras y contenida en la misma columna.

Finalmente, antepóngase la característica correspondiente.

Por ejemplo,  $\log 140.8 = 2.148603$ ;  $\log .05837 = 8.766190 - 10$ .

Para números de una, dos o tres cifras, puede usarse la columna encabezada con 0, porque log 167 tiene la misma mantisa que log 1670, log 8.3 la misma mantisa que log 8300, y log .9 la misma que log 9000. Así,

 $\log 167 = 2.222716$ ,  $\log 8.3 = 0.919078$  y  $\log .9 = 9.954243 - 10$ .

Hallar el logaritmo de un número de más de cuatro cifras.

Se nos pide el logaritmo de 3296.78.

Por la tabla hallamos,  $\log 3296 = 3.517987$ ;  $\log 3297 = 3.518119$ .

Esto es, un aumento de una unidad en el número dado produce un aumento de .000132 en su logaritmo.

Por tanto, un aumento de .78 de una unidad en el número producirá un aumento de .78×.000132 en su logaritmo, o sea .000103, con la mayor aproximación a la sexta cifra decimal.

Entonces,  $\log 3296.78 = 3.517987 + .000103 = 3.518090$ .

Nota I. Se basa el método precedente en la suposición de que las diferencias entre los logaritmos son proporcionales a las diferencias de sus números correspondientes, lo cual, aunque no es rigurosamente exacto, lo es suficientemente a los fines prácticos.

Nota II. La diferencia entre cualquier mantisa contenida en la tabla y la correspondiente al número de cuatro cifras inmediato mayor, se llama diferencia tabular.

De lo expuesto anteriormente se deriva la regla siguiente:

Hállese en la tabla la mantisa correspondiente a las cuatro primeras cifras significativas, y también la diferencia tabular. (Véase la Nota III.)

Multiplíquense por la diferencia tabular las cifras restantes del número dado, consideradas como decimales. (Véase la Nota IV.)

Súmese el resultado obtenido a la mantisa de las cuatro primeras cifras y antepóngase la característica correspondiente.

Ejemplo. Hallar el logaritmo de .002243076.

Mantisa de 2243 = 350829 Diferencia tabular = 194

15		.076
350844		$\overline{1164}$
		13 58
	Corrección	$=\overline{14.744}$

Resultado, 7.350844 - 10.

= 15, aproximadamente.

Nota III. La diferencia tabular puede hallarse como sigue:

Réstese la última cifra de la mantisa dada de la última cifra de la mantisa inmediata mayor, y entonces tómese el número entero terminado en igual cifra que esa diferencia y más próxima al que se encuentre en la columna D en la misma línea.

Así, en el ejemplo anterior, la última cifra de la mantisa de 2243 es 9, y la última de la mantisa próxima mayor es 3; restando 9 de 13 resulta 4, y el número entero terminado en 4 más próximo a 193 (que es el número que se encuentra en la columna D y en la misma línea) es 194, o sea la diferencia tabular correspondiente.

Nota IV. En la determinación de la corrección de una mantisa puede despreciarse la parte decimal, a no ser que ésta sea igual o mayor que .5, en cuyo caso se aumentará la corrección en una unidad.

Así, 13.26 se tomará como 13; 30.5 como 31; y 22.803 como 23.

#### Hallar el número correspondiente a un logaritmo.

1. Se nos pide hallar el número cuyo logaritmo es 1.693551.

Búsquese en la tabla la mantisa 693551.

Siguiendo la misma línea, en la columna N encontraremos 493 que son las tres primeras cifras del número que se busca, y en la cabeza de la columna donde está la mantisa encontraremos el número 8 que es la cuarta cifra del número.

Como que la característica es 1 habrán dos cifras a la izquierda del punto decimal.

Por tanto, número correspondiente a 1.693551 = 49.38.

2. Se nos pide el número cuyo logaritmo es 3.950185.

Hallaremos en la tabla la mantisa 950170 cuyo número correspondiente es 8916, y la mantisa 950219 cuyo número correspondiente es 8917.

Esto es, un aumento de 49 en la mantisa produce un aumento de una unidad en el número correspondiente.

Entonces, un aumento de 15 en la mantisa producirá un aumento de  $\frac{15}{49}$  de una unidad en el número correspondiente, o sea .31 aproximadamente.

Por tanto, número correspondiente = 8916+.31 = 8916.31.

De lo expuesto anteriormente se deriva la regla siguiente:

Hállese en la tabla la mantisa próxima menor a la mantisa dada, las cuatro cifras correspondientes y la diferencia tabular. (Véase la Nota III.)

Réstese la mantisa próxima menor de la mantisa dada y divídase el resto por la diferencia tabular. (Véase la Nota VI.)

Escríbase el cociente a continuación de las cuatro primeras cifras del número y determínese el resultado. (Véase la Nota V.)

- Nota V. Las reglas para determinar el resultado son las reglas inversas dadas para formar la característica; pueden enunciarse como sigue:
- I. Si no aparece escrito -10 después de la mantisa, súmese 1 a la característica y el resultado nos dará el número de cifras que habrá a la izquierda del punto decimal.
- II. Si aparece escrito -10 después de la mantisa, réstese de 9 la parte positiva de la característica y el resultado nos dará el número de ceros que han de interponerse entre el punto decimal y la primera cifra significativa.

Ejemplo. Hallar el número cuyo logaritmo es 7.427662-10.

427662

Mantisa próxima menor =  $\underline{427648}$ ; cuatro cifras correspondientes = 2677.

Diferencia tabular = 163)14.000(.085 = .09, aproximadamente.

 $\frac{13\ 04}{960}$ 

Resultado, .00267709.

Nota VI. La corrección se limita generalmente a dos cifras decimales, pero la división puede prolongarse hasta hallar tres cifras con objeto de determinar con mayor precisión la última cifra de la corrección. (Véase la Nota IV.)

## II. MANEJO DE LA TABLA DE LOGARITMOS DE LOS SENOS, COSENOS, ETC.

Esta tabla (página 166 a 210) da los logaritmos de los senos, cosenos, tangentes y cotangentes de todos los ángulos desde 0° a 90°, de minuto en minuto.

Para los ángulos comprendidos entre 0° y 45° se hallarán los grados en la parte superior de la página, los minutos en la columna de la izquierda y las funciones en las columnas designadas por los nombres con que se les encabeza; o sea, senos en la primera columna, cosenos en la segunda, tangentes en la tercera y cotangentes en la cuarta.

Para los ángulos comprendidos entre 45° y 90° se hallarán los grados en la parte inferior de la página, los minutos en la columna de la derecha y las funciones en las columnas designadas por sus nombres al pie; o sea, cosenos en la primera columna, senos en la segunda, cotangentes en la tercera y tangentes en la cuarta.

Los senos y cosenos de todos los ángulos agudos, las tangentes de los ángulos comprendidos entre 0° y 45° y las cotangentes de los ángulos comprendidos entre 45° y 90°, como son menores que la unidad, se les aumentarán en 10 las características de sus logaritmos y se escribirá—10 después de sus mantisas; en todos los demás casos está dado en la tabla el verdadero valor de la característica.

Así,  $\log \text{ sen } 38^{\circ} 37' = 9.795259 - 10;$   $\log \text{ tg } 66^{\circ} 20' = 0.358253;$   $\log \cot 79^{\circ} 3' = 9.286624 - 10;$   $\log \cos 85^{\circ} 51' = 8.859546 - 10.$ 

Hallar el logaritmo del seno, coseno, tangente o cotangente de cualquier ángulo agudo expresado en grados, minutos y segundos.

Hállese en la tabla el logaritmo del seno, coseno, tangente o cotangente del número de grados y minutos dados, y la diferencia correspondiente a 1". (Véase más abajo la Nota VII.)

Multiplíquese esta diferencia por el número de segundos. (Véase la Nota IV.)

Si se trata del seno o tangente, súmese Si del coseno o cotangente, réstese  $\}$  esta corrección.

Nota VII. Las columnas situadas a la derecha e inmediatas a las encabezadas "Sen," "Cos" y "Tg," contienen las respectivas diferencias para 1"; la columna de diferencias de la derecha sirve también para usarla con la columna encabezada "Cot." Se observará que las diferencias no se encuentran en la misma línea horizontal

común a los logaritmos y sí frente al intervalo comprendido entre cada dos logaritmos consecutivos. Cuando el número de grados se haya encontrado en la parte superior de la página, se tomará la diferencia inmediata y más abajo, y cuando el número de grados se haya encontrado en la parte inferior de la página, se tomará la diferencia inmediata y más arriba.

Nota VIII. En la regla dada anteriormente se supone que las diferencias de las funciones logarítmicas son proporcionales a las diferencias de sus ángulos correspondientes, lo cual es, en general, suficientemente exacto a los fines prácticos, a menos que el ángulo esté muy próximo a 0° o 90°. (Véase la página 146.)

1. Hallar log tg 17° 13′ 51″.

log tg 17° 13′ = 9.491180 – 10 D. 1″ = 7.45 
$$\frac{380}{9.491560 - 10} \qquad \frac{51}{7.45}$$
 Resultado,  $\frac{372.5}{379.95} = 380$ , aproximadamente.

2. Hallar log cos 66° 38′ 23″.

Hallar el ángulo agudo correspondiente al logaritmo de un seno, coseno, tangente o cotangente dado.

Tómese de la tabla el logaritmo próximo menor al dado si se trata del seno o tangente, o el próximo mayor si se trata del coseno o cotangente; su número de grados y minutos y la diferencia correspondiente a 1". (Véase más abajo la Nota IX.)

Hállese la diferencia entre el logaritmo dado y el que se hubiere tomado de la tabla, y divídasele por la diferencia correspondiente a 1", expresando la corrección en segundos.

Escribase el resultado a continuación de los grados y minutos.

Nota IX. Al buscar el logaritmo próximo menor (o mayor) al dado, ha de tenerse presente que las funciones se encuentran en columnas diferentes según que el ángulo sea mayor o menor que 45°.

Por ejemplo, si el logaritmo próximo menor al de una función dada por el "seno" se encuentra en la columna encabezada por dicha palabra, se tomará el número de grados que aparezca en la parte superior de la página y los minutos en la columna de la izquierda; pero si se le encuentra en la columna cuyo pie dice "Sen," se tomarán

-

los grados de la *parte inferior* de la página y los minutos de la columna de la *derecha*. De igual manera procederemos con respecto a las otras tres funciones.

1. Hallar el ángulo cuyo  $\log \sec = 9.959345 - 10$ .

$$9.959345 - 10$$

Log sen próximo menor = 9.959310 - 10; ángulo correspondiente = 65°35′.

Resultado, 65° 35′ 36.1″.

2. Hallar el ángulo cuyo log cot = 0.169602.

Log cot próximo mayor = 0.169651; ángulo correspondiente = 34°5′.

Resultado, 34° 5′ 10.8″.

Nota X. Al determinar el logaritmo del seno de un ángulo comprendido entre 85° y 90°, o el logaritmo del coseno de un ángulo comprendido entre 0° y 5°, es mejor, para obtener la corrección, multiplicar la diferencia entre los logaritmos próximo mayor y próximo menor al encontrado en la tabla para el número de grados y minutos dados, por el número de segundos, y dividir el resultado por 60.

En la determinación del ángulo correspondiente en los mismos casos anteriores, puede obtenerse la corrección en segundos multiplicando por 60 la diferencia entre el logaritmo dado y el tomado de la tabla, y dividiendo el resultado por la diferencia entre el logaritmo próximo menor y el próximo mayor a dicho logaritmo tomado de la tabla.

Hallar el logaritmo de la secante o cosecante de cualquier ángulo agudo.

Como que sec 
$$x = \frac{1}{\cos x}$$
 y  $\csc x = \frac{1}{\sin x}$ , tenemos:

 $\log \sec x = \operatorname{colog} \cos x \operatorname{y} \log \csc x = \operatorname{colog} \sin x.$ 

Por tanto, para hallar el logaritmo de la secante, réstese de 10-10 el logaritmo del coseno; y para hallar el logaritmo de la cosecante réstese de 10-10 el logaritmo del seno.

Ejemplo. Hallar el log sec 22° 38'.

Por la tabla hallamos, log cos  $22^{\circ}$  38' = 9.965195 - 10.

Restando de 10-10, log sec  $22^{\circ} 38' = 0.034805$ .

Nota XI. El logaritmo de la cotangente de un ángulo puede obtenerse restando de 10-10 el logaritmo de la tangente del mismo ángulo..

Hallar el logaritmo de una función de un ángulo no comprendido entre los límites de  $0^{\circ}$  y  $90^{\circ}$ .

Cualquier función de un ángulo cualquiera puede expresarse como una función de un cierto ángulo agudo; y por tanto, la tabla de las funciones de ángulos agudos sirve para determinar las funciones de ángulos de cualquier magnitud, sean positivos o negativos.

Por ejemplo, supongamos que se nos pide hallar log sen 152° 16'.

Tenemos:  $\sin 152^{\circ} 16' = \sin (90^{\circ} + 62^{\circ} 16') = \cos 62^{\circ} 16'$ .

De donde,  $\log \sec 152^{\circ} 16' = \log \cos 62^{\circ} 16' = 9.667786 - 10$ .

O podemos proceder como sigue:

$$sen 152^{\circ} 16' = sen (180^{\circ} - 27^{\circ} 44') = sen 27^{\circ} 44'.$$

Nota XII. Si la función natural es *negativa*, como por ejemplo en el caso del coseno de un ángulo comprendido entre  $90^\circ$  y  $180^\circ$ , propiamente hablando no tiene función logarítmica.

En la resolución de ejemplos que contengan tales funciones, procederemos como si dichas funciones fuesen positivas, y determinaremos el signo algebraico del resultado independientemente del trabajo logarítmico.

#### III. MANEJO DE LA TABLA DE SENOS, COSENOS, ETC., NATURALES

Esta tabla (páginas 212 a 226) da los valores naturales de los senos, cosenos, tangentes y cotangentes de todos los ángulos desde 0° a 90° de minuto en minuto, calculados con cinco cifras decimales para los senos, cosenos y tangentes, y con cinco cifras para las cotangentes, incluyendo la parte entera y la decimal.

Su manejo es semejante al de la tabla de las funciones logarítmicas, excepto que no se dan las diferencias tabulares correspondientes a 1", pero pueden calcularse por la tabla cuando sea necesario.

1. Se nos pide tg 41° 27′ 14″.

$$tg 41^{\circ} 27' = .88317.$$

La diferencia entre este valor y el de tg 41° 28′ es 52.

Corrección para  $14'' = \frac{14}{60} \times 52 = 12$ , aproximadamente.

.88317

Resultado,  $\frac{12}{.88329}$ 

2. Se nos pide el ángulo cuyo coseno = .45854.

Coseno próximo mayor = .45865; ángulo correspondiente = 62° 42'.

$$\frac{.45854}{11}$$

La diferencia entre cos 62° 42′ y cos 62° 43′ es 26.

Corrección en segundos =  $\frac{11}{26} \times 60 = 25.4$ , aproximadamente. Resultado, 62° 42′ 25.4″.

Nota XIII. Para hallar una función natural con un grado mayor de aproximación de lo que es posible por medio de la tabla de las funciones naturales, podemos hallar la función logarítmica del ángulo y tomar el número correspondiente al resultado.

#### IV. MANEJO DE LA TABLA AUXILIAR PARA ÁNGULOS PEQUEÑOS

Esta tabla (página 227) da los valores de las expresiones

 $10 + \log \operatorname{sen} x - \log x + 10 + \log \operatorname{tg} x - \log x$ 

para todos los ángulos desde 0° a 4° 59′ de minuto en minuto, estando x expresado en segundos.

Puede usarse esta tabla para hallar los logaritmos de los senos y tangentes de los ángulos de 0° a 5°, o los ángulos correspondientes en los mismos casos, con un grado de aproximación mayor que el que es posible darles por la tabla de las funciones logarítmicas. (Véase la Nota VIII.)

Hallar el logaritmo del seno o tangente de un ángulo comprendido entre 0° y 5°.

Hállese en la tabla auxiliar el logaritmo correspondiente a la función dada, súmese al resultado el logaritmo del número de segundos contenidos en el ángulo y escríbase -10 después de la mantisa.

Ejemplo. Hallar el log tg 0° 43′ 37″.

Los logaritmos correspondientes a tg 0° 43′ y tg 0° 44′ son 4.685597 y 4.685599; la diferencia entre los cuales es 2.

Corrección para  $37'' = \frac{37}{60} \times 2 = 1$ , aproximadamente.

Sumándolo a 4.685597, el resultado es 4.685598.

El ángulo dado reducido a segundos da 2617".

4.685598 - 10

 $\log 2617 = 3.417804$ 

Resultado, 8.103402 - 10

Este resultado es correcto hasta la sexta cifra decimal, y por la tabla de las funciones logarítmicas de las tangentes da 8.103375-10.

Hallar el ángulo correspondiente al logaritmo de un seno o tangente dado, comprendido entre 0° y 5°.

Hállese en la tabla de las funciones logarítmicas el ángulo correspondiente al logaritmo dado, con la mayor aproximación en segundos.

Tómese de la tabla auxiliar el logaritmo correspondiente a este ángulo. Réstese este logaritmo del dado y hállese el número correspondiente a la diferencia; el resultado expresará el ángulo pedido, en segundos.

Ejemplo. Hállese el ángulo cuyo  $\log sen = 7.632366 - 10$ .

El ángulo correspondiente es 0° 14′ 45″, con la mayor aproximación en segundos.

El logaritmo correspondiente a sen 0° 14′ 45″ es 4.685573 – 10.

7.632366 - 10 4.685573 - 10 2.946793

El número correspondiente a este logaritmo es 884.69.

Entonces, el ángulo pedido es de 884.69", o sea 0° 14' 44.69".

Este resultado es correcto hasta la segunda cifra decimal que expresa los segundos. Por la tabla de las funciones logarítmicas de los senos el resultado es 0° 14′ 45.08″.

Nota XIV. Sirven los métodos anteriores para determinar con exactitud el logaritmo del coseno o de la cotangente de un ángulo comprendido entre 85° y 90°, o el ángulo correspondiente en los mismos casos.

Para hallar exactamente el logaritmo de la tangente de un ángulo comprendido entre 85° y 90°, hállese el logaritmo de la cotangente del mismo ángulo como se ha explicado anteriormente y réstese el resultado de 10-10. (Nota XI.)

Para hallar el ángulo correspondiente al logaritmo de la tangente en los mismos casos anteriores, hállese el logaritmo de la cotangente de igual ángulo (Nota XI) y búsquese el ángulo correspondiente al resultado obtenido.

Sirven también estos métodos para determinar el logaritmo de la cotangente de un ángulo comprendido entre 0° y 5°, o el ángulo correspondiente en los mismos casos.



## **TABLA**

DE LOS

# LOGARITMOS DE LOS NÚMEROS

DESDE 1 A 10,000.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
100	00 0000	00 0434	00 0868	00 1301	00 1734	00 2166	00 2598	00 3029	00 3461	00 3891	432
101	4321 8600	4751 9026	5181 9451	5609 9876	6038 01 03 <b>0</b> 0	6466 01 0724	6894 01 1147	732I 01 1570	7748 01 1993	8174 01 2415	428 424
103	01 2837	01 3259	01 3680 7868	01 4100	4521	4940	5360	5779	6197	6616	420
104	7033 02 1189	7451		02 2428	8700 02 2841	9116 02 3252	9532 02 3664	9947	02 0361	02 0775	416
106	5306	5715	6125	6533	6942	7350	7757	8164	8571	8978	408
107	9384	9789 03 3826	03 0195 4227	03 0600 4628	5029	03 1408 5430	03 1812 5830	03 2216 6230	6629	03 3021 7028	404
109	7426	7825	8223	8620	9017	9414	9811	04 0207	04 0602	04 0998	397
110	04 1393 5323	04 1787 5714	04 2182 6105	04 <b>2</b> 576 6495	04 2969 6885	04 3362 7275	04 3755 7664	04 4148 8053	04 4540 8442	04 4932 8830	393
112	9218	9606	9993	05 0380	05 0766	05 1153	05 1538	05 1924	05 2309	05 2694	386
113	05 3078 6905	05 3463	05 3846 7666	4230 8046	4613 8426	4996 8805	5378 9185	5760 9563	6142 994 <b>2</b>	6524 06 0320	383
115				06 1829	06 2206	06 2582	06 2958	06 3333	06 3709		376
116	4458 8186	4832 8557	5206 8928	5580 9298	5953 9668	6326	6699 07 0407	7071	7443	7815	373 370
118	07 1882	07 2250	07 2617	07 2985	07 3352	3718	4085	4451	4816	5182	366
119	5547 07 9181	5912 07 9543	6276	6640 08 0266	08 0626	7368	7731	8094	08 2067	8819 08 <b>24</b> 26	363
121	08 2785	08 3144	08 3503	3861	4219	4576	4934	5201	5647	6004	357
122	6360 9905	6716 09 0258	7071	7426	7781	8136	8490	8845 09 <b>2</b> 370	9198	9552	355 352
124	09 3422	3772	4122	4471	4820	5169	5518	5866	6215	6562	349
125	09 6910	09 7257	09 7604 10 1059	09 7951		09 8644 10 2091	09 8990	09 9335 10 2777	09 9681	10 0026 3462	346 343
127	3804	4146	4487	4828	5169	5510	5851	6191	6531	6871	341
128	7210 11 0590	7549 11 0926	7888 11 1263	8227	8565 11 1934	8903	9241	9579 11 <b>2</b> 940	9916	11 0253 3609	338
130	11 3943	11 4277	11 4611	11 4944	11 5278	11 5611	11 5943	11 6276	11 6608	11 6940	333
131	7271 120574	7603 120903	7934 12 1231	8265 12 1560	8595 12 1888	8926 12 2216	9256 12 2544	9586 12 2871	9915 12 3198	12 O245 3525	330 328
133	3852	4178	4504	4830	5156	5481	5806	6131	6456	6781	325
134	7105	7429 13 0655	7753	8076	8399	8722	9045 1 <b>3 2</b> 260	9368	9690	13 0012	323 321
135 136	13 0334 3539	3858	13 0977 4177	4496	4814	13 1939 5133	5451	5769	6086	13 3219 6403	318
137	6721 9879	7037 14 0194	7354 14 0508	7671 14 0822	7987	8303	8618 14 1763	8934	9249 14 2389	9564	316 314
139	14 3015	3327	3639	3951	4263	4574	4885	5196	5507	5818	311
140	14 6128	14 6438	14 6748	14 7058	14 7367	14 7676	14 7985	14 8294	14 8603	14 8911	309
141	9219 15 2288	9527 15 <b>2</b> 594	9835	15 0142 3205	15 0449 3510	3815	15 1063 41 <b>2</b> 0	15 1370 4424	15 1676 4728	15 1982 5032	307 305
143	5336 8362	5640 8664	5943 8965	6246 9266	6549 9567	6852 9868	7154 16 0168	7457 16 0469	7759 16 0769	8061 16 1068	303 301
145	16 1368	16 1667	16 1967	16 2266	16 2564	16 2863	16 3161	16 3460	16 3758	16 4055	299
146	4353	4650	4947	5244 8203	5541	5838	6134 9086	6430	6726	7022 9968	297
147	7317 17 0262	7613 17 0555	7908 1 <b>7</b> 0848	17 1141	8497 17 1434	8792 17 1726	17 2019	9380	9674 17 2603	17 2895	295 293
149	3186	3478	3769	4060	4351	4641	4932	5222	5512	5802	291
150 151	8977	17 6381 9264	9552	1 <b>7</b> 6959 9839	180126	17 7536 18 0413	17 7825 18 0699	17 8113	17 8401 18 1272		289 287
152	18 1844	18 2129	18 2415	18 2700	2985	3270	3555	3839	4123	4407	285
153 154	4691 <b>7</b> 521	4975 7803	5259 8084	5542 8366	5825 8647	6108 8928	6391 9209	6674 9490	6956 9771	7239 19 <b>0</b> 051	283 281
155	19 0332	19 0612	19 0892	19 1171	19 1451	19 1730	19 2010	19 2289	19 2567	19 2846	279
156	3125 5900	3403 6176	3681 6453	3959 6729	4237 7005	4514 7281	4792 7556	5069 7832	5346 8107	5623 8382	278 276
158	8657	8932	9206	9481	9755	20 0029	20 0303	20 0577	20 0850	20 1124	274
159	20 1397			20 2216		2761	3033	3305	3577	3848	272
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
160	20 41 20	20 4391	20 4663	20 4934	20 5204	20 5475 8173	20 5746	20 6016	20 6286	20 6556	271
161	6826	7096	7365	7634	7904 21 0586	21 0853	8441	8710 21 1388	89 <b>7</b> 9 <b>21 165</b> 4	9247	269 267
163	21 2188	21 2454	2720	2986	3252	3518	3783	4049	4314	4579	266
164	4844	5109	5373	5638	5902	6166	6430	6694	6957	7221	264
165	21 7484	21 7747	21 8010	21 8273 22 0892	21 8536 22 1153	21 8798 22 1414	21 9060	21 9323 22 1936	21 9585	21 9846 22 2456	262 261
167	2716	22 0370 2976	3236	3496	3755	4015	4274	4533	4792	5051	259
168	5309	5568	5826	6084	6342	6600	6858	7115	7372	7630	258
169	7887	8144	8400	8657	8913	9170	9426	9682	9938 23 2488	23 0193	256
170	23 0449 2996	23 0704 3250	23 0960 3504	23 1215 3757	23 1470 4011	23 1724 4264	23 1979 4517	23 2234 4770	5023	5276	255 253
172	5528 8046	5781 8297	6033	6285	6537	6789	7041	7292	7544	7795	252
173	24 0549	8297 24 0799	8548 24 1048	8799 24 I 297	9049 24 I 546	9299 24 I 795	9550 24 2044	9800 24 2293	24 0050 2541	24 0300 2790	250 249
175	24 3038	24 3286	24 3534	24 3782	24 4030	24 4277	24 4525	24 4772	24 5019	24 5266	248
176	5513	5759 8219	6006	6252	6499	6745	6991	7237	7482	7728	246
177	7973	8219 25 0664	8464 25 0908	8709 25 1151	8954 <b>25</b> 1395	9198 25 1638	9443 25 1881	9687 25 2125	9932 25 2368	25 01 76 2610	245 243
179	2853	3096	3338	3580	3822	4064	4306	4548	4790	5031	243
180	25 5273	25 5514	25 5755 8158	25 <b>5</b> 996 8398	25 6237	25 6477	25 6718	25 6958	25 7198	25 7439	241
181	7679 26 0071	7918		8398 26 0787	8637	8877	9116	9355	9594	9833 26 2214	239
183	2451	26 0310 2688	26 0548	3162	26 1025 3399	26 1263 3636	26 1501 3873	26 1739 4109	26 1976 4346	4582	238
184	4818	5054	5290	5525	5761	5996	6232	6467	6702	6937	235
185	26 7172	26 7406	26 7641	26 7875	26 81 10	26 8344		26 8812	26 9046	26 9279	234
187	9513 27 1842	9746 27 2074	9980	27 0213 2538	27 0446 2770	27 0679 3001	3233	27 1144 3464	27 I 377 3696	27 1609 3927	233
188	4158	4389	4620	4850	5081	5311	5542	5772	6002	6232	230
189	6462	6692	6921	7151	7380	7609	7838	8067	8296	8525	229
190	27 8754 28 1033	27 8982 28 1261	27 9211 28 1488	27 9439 28 1715	27 9667 28 1942	27 9895 28 2169	28 0123 2396	28 0351 2622	28 0578 2849	28 0806 3075	228
192	3301	3527	3753	3979	4205	4431	4656	4882	5107	5332	226
193	5557	5782 8026	6007	6232	6456	6681	6905	7130	7354	7578 9812	225
194	7802 29 0035	29 0257	8249 29 0480	8473 29 0702	8696 29 0925	8920 29 1147	9143 29 1369	9366 29 <b>1</b> 591	9589 29 1813		223
196	2256	2478	2699	2920	3141	3363	3584	3804	4025	4246	221
197	4466 6665	4687 6884	4907	5127	5347	5567	5787	6007 8198	6226	6446 8635	220
198	8853	9071	7104 9289	7323 9507	7542 9725	7761 9943	7979 30 0161	30 0378	30 0595	30 0813	219
200	30 1030	30 1 247	30 1464	30 1681	30 1898	30 2114	30 2331	30 2547	30 2764	30 2980	217
201	3196	3412	3628	3844	4059 6211	4275	4491	4706	4921	5136	216
202	5351 7496	5566 7710	5781 7924	5996 8137	8351	6425 8564	6639 8778	6854 8991	7068 9 <b>2</b> 04	7282 9417	215
204	9630	9843	31 0056	31 0268	31 0481	31 0693	31 0906	31 1118	31 1330	31 1542	212
205	31 1754 3867	31 1966 4078	31 2177 4289	31 2389	31 2600	31 2812	31 3023	31 3234	31 3445	31 3656	211 210
200	5970	6180	6390	4499 6599	4710 6809	4920 7018	5130 7227	5340 7436	5551 7646	5760 7854	209
208	5970 8063	8272	8481	8689	8898	9106	9314	9522	9730	9938	208
209	32 0146	32 0354	32 0562		32 0977	32 1184		32 1598	32 1805	32 2012	207
210	32 2219 4282	32 2426 4488	32 2633 4694	32 2839 4899	32 3046 5105	32 3252 5310	32 3458 5516	32 3665 5721	32 3871 5926	32 4077 6131	206
212	6336	6541	6745	6950	7155	7359	7563	7767	7972	8176	204
213	8380 3 <b>3 0</b> 414	8583 33 0617	8787	8991	9194	9398 33 1427	9601 33 1630	9805	33 0008	33 0211 2236	203 202
215	33 2438	33 2640	33 2842			33 3447	33 3649	33 3850	33 4051	33 4253	202
216	4454	4655	4856	5057	5257	5458	5658	5859	6059	6260	201
217	6460 8456	6660 8656	6860 8855	7060 9054	7260 9253	7459 9451	7659 9650	7858 9849	8058 34 0047	8257 34 0246	200 199
219	34 0444	34 0642		34 1039		34 1435		34 1830	2028	2225	198
N.	0	1	2	3	4	- 5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
220 221 222 223	34 2423 4392 6353 8305	34 2620 4589 6549 8500	34 2817 4785 6744 8694	34 3014 4981 6939 8889	34 3212 5178 7135 9083	34 3409 5374 7330 9278	34 3606 5570 7525 9472	34 3802 5766 7720 9666	34 3999 5962 7915 9860	34 4196 6157 8110 35 0054	197 196 195 194
224 225 226 227	35 0248 35 2183 4108 6026	35 0442 35 2375 4301 6217	35 0636 35 2568 4493 6408	35 0829 35 2761 4685 6599	35 1023 35 2954 4876 6790	35 1216 35 3147 5068 6981	35 1410 35 3339 5260 7172	35 1603 35 3532 5452 7363	35 1796 35 3724 5643 7554	1989 35 3916 5834 7744	193 193 192 191
228 229 230 231	7935 9835 36 1728 3612	8125 36 0025 36 1917 3800	8316 36 0215 36 2105 3988	8506 36 0404 36 2294 4176	8696 36 0593 36 2482 4363	8886 36 0783 36 2671 4551	9076 36 0972 36 2859 4739	9266 36 1161 36 3048 4926	9456 36 1350 36 3236 5113	9646 36 1539 36 3424 5301	189 188 188
232 233 234 235	5488 7356 9216 37 1068	5675 7542 9401 37 1253	5862 7729 9587 37 1437	6049 7915 9772 37 1622	6236 8101 9958 37 1806	6423 8287 37 0143 37 1991	6610 8473 37 0328 37 2175	6796 8659 37 0513 37 2360	6983 8845 37 0698 37 2544	7169 9030 37 0883 37 2728	187 186 185 184
236 237 238 239 240	2912 4748 6577 8398	3096 4932 6759 8580 38 0392	3280 5115 6942 8761 38 0573	3464 5298 7124 8943 38 0754	3647 5481 7306 9124 38 0934	3831 5664 7488 9306 38 1115	4015 5846 7670 9487 38 1296	4198 6029 7852 9668 38 1476	4382 6212 8034 9849 38 1656	4565 6394 8216 38 0030 38 1837	184 183 182 181
241 242 243 244	2017 3815 5606 7390	2197 3995 5785 7568	2377 4174 5964 7746	2557 4353 6142 7923	2737 4533 6321 8101	2917 4712 6499 8279	3097 4891 6677 8456	3277 5070 6856 8634	38 1050 3456 5249 7034 8811	3636 3636 5428 7212 8989	180 179 178 178
245 246 247 248	38 9166 39 0935 2697 4452 6199	38 9343 39 1112 2873 4627	38 9520 39 1288 3048 4802 6548	38 9698 39 1464 3224 4977 6722	38 9875 39 1641 3400 5152 6896	39 0051 1817 3575 5326	39 0228 1993 3751 5501	39 0405 2169 3926 5676	39 0582 2345 4101 5850 7592	39 0759 2521 4277 6025 7766	177 176 176 175
249 250 251 252 253	39 7940 9674 40 1401 3121	6374 39 8114 9847 40 1573 3292	39 8287 40 0020 1745 3464	39 8461 40 0192 1917 3635	39 8634 40 0365 2089 3807	7071 39 8808 40 0538 2261 3978	7245 39 8981 40 0711 2433 4149	7419 39 9154 40 0883 2605 4320	_	39 9501 40 1228 2949 4663	174 173 173 172 171
254 255 256 257	4834 40 6540 8240 9933	5005 40 6710 8410 41 0102	5176 40 6881 8579 41 0271	5346 40 7051 8749 41 0440	5517 40 7221 8918 41 0609	5688 40 7391 9087 41 0777	5858 40 7561 9257 41 0946	6029 40 7731 9426 41 1114	6199 40 7901 9595 41 1283	6370 40 8070 9764 41 1451	171 170 169 169
258 259 260 261 262	41 1620 3300 41 4973 6641	6807	1956 3635 41 5307 6973	2124 3803 41 5474 7139 8508	2293 3970 41 5641 7306	2461 4137 41 5808 7472	2629 4305 41 5974 7638	7804	2964 4639 41 6308 7970	3132 4806 41 6474 8135	168 167 167 166
263 264 265 266	8301 9956 42 1604 42 3246 4882	8467 42 01 21 1768 42 3410 5045	8633 42 0286 1933 42 3574 5208	8798 42 0451 2097 42 3737 5371	8964 42 0616 2261 42 3901 5534	9129 42 0781 2426 42 4065 5697	9295 42 0945 2590 42 4228 5860	9460 42 1110 2754 42 4392 6023		9791 42 1439 3082 42 4718 6349	165 164 164 163
267 268 269 270	6511 8135 9752	6674 8297 9914 43 1525	6836 8459 43 0075 43 1685	6999 8621 4 <b>3</b> 0236	7161 8783 43 0398	7324 8944 43 0559 43 2167	7486 9106 43 0720 43 2328	7648 9268 43 0881 43 2488	7811 9429 43 1042 43 <b>264</b> 9	7973 9591 43 1203 43 2809	162 162 161 161
271 272 273 274	2969 4569 6163 7751	3130 4729 6322 7909	3290 4888 6481 8067	3450 5048 6640 8226	3610 5207 6799 8384	3770 5367 6957 8542	3930 5526 7116 8701	4090 5685 7275 8859	4249 5844 7433 9017	4409 6004 7592 9175	159
275 276 277 278 279	43 9333 44 0909 2480 4045 5604	43 9491 44 1066 2637 4201 5760	43 9648 44 1224 2793 4357 5915	43 9806 44 1381 2950 4513 6071	43 9964 44 1538 3106 4669 6226	44 01 22 1695 3263 4825 6382	44 0279 1852 3419 4981 6537	44 0437 2009 3576 5137 6692	44 0594 2166 3732 5293 6848	44 0752 2323 3889 5449 7003	158 157 157 156 155
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
280 281 282 283 284	44 7158 8706 45 0249 1786 3318	44 7313 8861 45 0403 1940 3471	44 7468 9015 45 0557 2093 3624	44 7623 9170 45 0711 2247 3777	44 7778 9324 45 0865 2400 3930	44 7933 9478 45 1018 2553 4082	44 8088 9633 45 1172 2706 4235	44 8242 9787 45 1326 2859 4387	44 8397 9941 45 1479 3012 4540	44 8552 45 0095 1633 3165 4692	155 154 154 153 153
285 286 287 288 289	45 4845 6366 7882 9392 46 0898	45 4997 6518 8033 9543 46 1048	45 5150 6670 8184 9694 46 1198	45 5302 6821 8336 9845 46 1348	45 5454 6973 8487 9995 46 1499	45 5606 7125 8638		45 5910 7428 8940 46 0447 1948	45 6062 7579 9091 46 0597 2098	45 6214 7731 9242 46 0748 2248	152 152 151 151 150
290 291 292 293	46 2398 3893 5383 6868 8347	46 2548 4042 5532 7016 8495	46 2697 4191 5680 7164 8643	46 2847 4340 5829 7312 8790	46 2997 4490 5977 7460 8938	46 3146 4639 6126 7608 9085	46 3296 4788 6274 7756 9233	46 3445 4936 6423 7904 9380	46 3594 5085 6571 8052 9527	46 3744 5234 6719 8200 9675	150 149 149 148 148
294 295 296 297 298 299	46 9822 47 1292 2756 4216 5671	46 9969 47 1438 2903 4362 5816		47 0263 1732 3195 4653 6107		47 0557 2025 3487 4944 6397	47 0704 2171 3633 5090 6542		47 0998 2464 3925 5381 6832	47 1145 2610 4071 5526 6976	147 146 146 146 145
300 301 302 303 304	47 7121 8566 48 0007 1443 2874	47 7266 8711 48 0151 1586 3016	47 7411 8855 48 0294 1729 3159	47 7555 8999 48 0438 1872 3302		47 7844 9287 48 0725 2159 3587	47 7989 9431 48 0869 2302 3730		47 8278 9719 48 1156 2588 4015	47 8422 9863 48 1299 2731 4157	145 144 144 143 143
305 306 307 308 309	48 4300 5721 7138 8551 9958	48 4442 5863 7280 8692 49 0099	48 4585 6005 7421 8833 49 0239	48 4727 6147 7563 8974 49 0380		48 5011 6430 7845 9255	48 51 53 6572 7986 9396 49 0801	48 5295 6714 8127 9537	48 5437 6855 8269 9677 49 1081	48 5579 6997 8410 9818 49 1222	142 142 141 141 140
310 311 312 313 314	49 1362 2760 4155 5544 6930	49 1502 2900 4294 5683 7068	49 1642 3040 4433 5822 7206	49 1782 3179 4572 5960 7344	49 1922 3319 4711 6099 7483	49 2062 3458 4850 6238 7621	49 2201 3597 4989 6376 7759	49 2341 3737 5128 6515 7897	49 2481 3876 5267 6653 8035	49 2621 4015 5406 6791 8173	140 139 139 139 138
315 316 317 318 319	49 8311 9687 50 1059 2427 3791	49 8448 9824 50 1196 2564 3927	49 8586 9962 50 1333 2700 4063	49 8724 50 0099 1470 2837 4199	49 8862 50 0236 1607 2973 4335	49 8999 50 0374 1744 3109 4471	49 91 37 50 0511 1880 3246 4607	49 9275 50 0648 2017 3382 4743	49 9412 50 0785 2154 3518 4878	49 9550 50 0922 2291 3655 5014	138 137 137 136 136
320 321 322 323	50 5150 6505 7856 9203 51 0545	50 5286 6640 7991 9337	50 5421 6776 8126 9471 51 0813	50 5557 6911 8260 9606	50 5693 7046 8395 9740 51 1081	50 5828 7181 8530 9874	50 5964 7316 8664 51 0009	50 6099 7451 8799 51 0143 1482	50 6234 7586 8934 51 0277 1616	50 6370 7721 9068 51 0411	136 135 135 134
324 325 326 327 328	51 1883 3218 4548 5874 7196	51 0679 51 2017 3351 4681 6006 7328	51 2151 3484 4813 6139 7460	51 0947 51 2284 3617 4946 6271	51 2418 3750 5079 6403	51 1215 51 2551 3883 5211 6535	1349 51 2684 4016 5344 6668 7987	51 2818 4149 5476 6800 8119	51 2951 4282 5609 6932 8251	1750 51 3084 4415 5741 7064 8382	134 133 133 133 132
329 330 331 332 333 334	51 8514 9828 52 1138 2444 3746	51 8646 9959	51 8777	52 022I I530 2835		52 0484 1792 3096	51 9303 52 0615 1922 3226	51 9434 52 0745 2053 3356	51 9566	51 9697 52 1007 2314 3616	132 131 131 131 130
335 336 337 338 339	52 5045 6339 7630 8917 53 0200	52 5174 6469 7759 9045 53 0328	52 5304 6598 7888 9174	4136 52 5434 6727 8016 9302 53 0584	52 5563 6856 8145 9430	6985 8274 9559	4526 52 5822 7114 8402 9687 53 0968	7243 8531 9815	52 6081 7372 8660 9943	4915 52 6210 7501 8788 53 0072	130 129 129 129 128 128
N.	0	1	2	3	4	53 0840	6	7	53 1223	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
340	53 1479	53 1607	53 1734	53 1862	53 1990	53 2117	53 2245	53 2372	53 2500	53 2627	128
341	2754 4026	2882 4153	3009 4280	3136 4407	3264 4534	3391 4661	3518 4787	3645 49 <b>1</b> 4	3772 5041	3899 5167	127
343	5294	5421	5547 6811	5674	5800	5927	6053	6180	6306	6432	126
344	6558	6685	53 8071	6937 53 8197	7063 53 8322	7189 53 8448	7315	744I 53 8699	75 <sup>6</sup> 7 53 8825	7693	126
345 346	53 7819 9076	53 7945 9202	9327	9452	9578	9703	9829	9954	54 0079	54 0204	125
347	54 0329	54 0455	54 0580 1829	54 0705	54 0830	54 0955	54 1080	54 1205	1330	1454	125
348	1579 2825	1704 2950	3074	1953 3199	2078 3323	2203 3447	2327 357I	2452 3696	2576 38 <b>2</b> 0	270I 3944	125
350	54 4068	54 4192	54 4316	54 4440	54 4564	54 4688	54 4812	54 4936	54 5060	54 5183	124
351 352	5307 6543	543I 6666	5555 6789	5678 6913	5802 7036	5925 7159	6049 7282	6172 7405	6296 7529	6419 7652	124
353	7775	7898	8021	8144	8267	8389	8512	8635	8758	8881	123
354	9003	9126	9249	9371	9494	9616	9739	9861	9984	55 0106	123
355 356	55 0228 1450	55 0351 1572	55 0473 1694	55 0595 1816	1938	55 0840 2060	2181	55 1084 2303	55 1206 2425	55 1328 2547	I22 I22
357	2668	2790	2911	3033	3155	3276	3398	3519	3640	3762	121
358 359	3883 5094	4004 5215	4126 5336	4247 5457	4368 5578	4489 5699	4610 5820	473I 5940	4852 6061	4973 6182	121
360	55 6303	55 6423	55 6544	55 6664	55 6785	55 6905	55 7026	55 7146	55 7267	55 7387	120
361 362	7507 8709	7627 8829	7748 8948	7868 9068	7988 9188	8108	8228 9428	8349	8469 9667	8589	120 120
363	9907	56 0026	56 0146	56 0265	56 0385	9308 56 0504	56 0624	9548 56 0743	56 0863	56 0982	
364	56 1101	1221	1340	1459	1578	1698	1817	1936	2055	2174	119
365 366	56 2293 3481	56 2412 3600	56 2531 3718	56 2650 3837	56 2769 3955	56 2887 4074	56 3006 4192	56 3125 4311	56 3244 4429	56 3362 4548	
367	4666	4784	4903	5021	5139	5257	5376	5494	5612	5730	118
368 369	5848 7026	5966	6084 7262	6202	6320	6437 7614	6555	6673 7849	6791 7967	6909 8084	118
370	56 8202	56 8319	1 1	7379 56 8554	7497 56 8671	56 8788	7732 56 8905	56 9023	56 9140		117
371	9374	9491	9608	9725	9842	9959	57 0076	57 0193	57 0309	57 0426	117
372	57 0543 1 709	57 0660 1825	57 0776 1942	57 0893 2058	57 1010 2174	57 1126 2291	1243	1359 2523	1476 2639	1592 2755	117
374	2872	2988	3104	3220	3336	3452	3568	3684	3800	3915	116
375	57 4031	57 4147	57 4263	57 4379	57 4494	57 4610	57 4726 5880		57 4957	57 5072 6226	116
376 377	5188 6341	5303 6457	5419 6572	5534 6687	5650 6802	5765 6917	7032	5996 7147	7262	7377	115
378	7492	7607	7722	7836	7951	8066	8181	8295	8410	8525	115
379 380	8639 57 9784	8754 57 9898	8868 58 0012	8983 58 0126	9097 58 024 I	9212 58 0355	9326	9441 58 0583	9555 58 0697	9669 58 0811	114
381	58 0925	58 1039	1153	1267	1381	1495	1608	1722	1836	1950	114
382 383	2063	2177	229I	2404	2518 3652	2631 3765	2745 3879	2858 3992	2972 4105	3085 4218	114
384	3199 4331	3312 4444	3426 4557	3539 4670	4783	4896	5009	5122	5 <sup>2</sup> 35	5348	113
385	58 5461	58 5574	58 5686	58 5799	58 5912	58 6024		58 6250	58 6362	58 6475	113
386 387	6587 7711	6700 7823	6812 7935	6925 8047	7037 8160	7149 8272	7262 8384	7374 8496	7486 8608	7599 8720	112
388	8832	8944	9056	9167	9279	9391	9503	9615	9726	9838	112
389	9950	59 0061		59 0284		59 0507		59 0730	59 0842	59 0953 59 2066	111
390	59 1065 2177	59 1176 2288	2399	59 1399 2510	2621	59 1621 2732	59 1732 2843	59 1843 2954	59 1955 3064	3175	
392	3 <b>2</b> 86	3397	3508	3618	3729	3840	3950	4061	4171		III
393	4393 5496	4503 5606	4614 5717	4724 5827	4834 5937	4945 6047	5055 6157	5165 6267	5276 6377	6487	110
395	59 6597	59 6707	59 6817	59 6927	59 7037	59 7146	59 7256	59 7366	59 7476	0.0	110
396 397	7695 8791	7805 8900	79 <b>1</b> 4 9009	8024 9119	8134 9228	8243	8353	8462 9556	8572 9665	8681 9774	110
398	9883	9992	60 0101	60 0210	60 0319	9337 60 0428	9446 60 0537	60 0646	60 0755	60 0864	109
399	60 0973	60 1082	1191	1299	1408	1517	1625	1734	1843	1951	109
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
400	60 2060	60 2169	60 2277	60 2386	60 2494	60 2603	60 2711	60 2819	60 2928	60 3036	108
401	3144	3253	3361	3469	3577	3686	3794	3902	4010 5089	4118	108
402	4226 5305	4334 5413	4442 5521	4550 5628	4658 5736	4766 5844	4874 5951	4982 6059	6166	5197 6274	108
404	6381	6489	6596	6704	5736 6811	6919	7026	7133	7241	7348	107
405	60 7455	60 7562		60 7777	60 7884	60 7991	60 8098		60 8312	60 8419	107
406 407	8526 9594	8633 9701	8740 9808	8847 9914	8954 61 0021	9061	9167 61 0234	9274 61 034 <b>1</b>	9381	9488 61 0554	107
408	61 0660	61 0767	61 0873	61 0979	1086	1192	1298	1405	1511	1617	106
409	1723	1829	1936	2042	2148	2254	2360	2466	2572	2678	106
410	61 2784 3842	61 2890 3947	61 2996 4053	61 3102 4159	61 3207 4264	61 3313 4370	61 3419 4475	61 3525 4581	61 3630 4686	61 3736 4792	106
412	4897	5003	5108	5213	5319	5424	5529	5634	5740	5845	105
413	5950	6055	6160	6265	6370	6476	6581	6686	6790	6895	105
414	7000 61 8048	7105	7210 61 8257	7315 61 8362	7420 61 8466	7525 61 8571	7629 61 8676	7734 61 8780	7839 61 8884	7943 61 8989	105
415 416	9093	61 8153 9198	9302	9406	9511	9615	9719	9824	9928	62 0032	
417	62 01 36	62 0240	62 0344	62 0448	62 0552	62 0656	62 0760	62 0864	62 0968	1072	104
418	1176 2214	1280 2318	1 384 2421	1488 2525	1592 2628	1695 2732	1799 2835	1903 2939	2007 3042	2110 3146	104 104
420	62 3249	62 3353	62 3456	62 3559	62 3663	62 3766	62 3869	62 3973	62 4076	62 4179	103
421	4282	4385	4488	4591	4695	4798	4901	5004	5107	5210	103
422	5312	5415	5518	5621 6648	5724	5827 6853	5929	6032	6135	6238	
423	6340 7366	6443 7468	6546 7571	7673	6751 7775	7878	6956 7980	8082	8185	8287	103
425	62 8389	62 8491	62 8593	62 8695	62 8797	62 8900	62 9002	62 9104	62 9206	62 9308	102
426	9410	9512	9613	9715	9817	9919	63 0021	63 0123	63 0224	63 0326	
427	63 0428 1444	63 0530 1545	63 0631 1647	63 0733 1748	63 0835	63 0936	1038 2052	1139 2153	1241 2255	2356	102 101
429	2457	2559	2660	2761	2862	2963	3064	3165	3266	3367	101
430	63 3468	63 3569	63 3670	63 3771	63 3872	63 3973	63 4074	63 4175	63 4276	63 4376	101
43 <sup>1</sup>	4477 5484	4578 5584	4679 5685	4779 5785	4880 5886	4981 5986	5081 6087	5182 6187	5283 6287	5383 6388	101
433	6488	6588	6688	6789	6889	6989	7089	7189	7290	7390	100
434	7490	7590	7690	7790	7890	7990	8090	8190	8290	8389	100
435 436	63 8489 9486	63 8589	63 8689 9686	63 8789 9785	63 8888 9885	63 898× 9984	63 9088		63 9287	63 9387	99
437	64 0481	64 0581	64 0680	64 0779		64 0978	1077	1177	1276	1375	99
438	1474	1573	1672	1771	1871	1970	2069	2168	2267	2366	99
439	2465	2563	2662 64 3650	2761	2860 64 3847	2959	3058 64 4044	3156	3255 64 4242	3354 64 4340	99
441	64 3453 4439	64 3551 4537	4636	64 3749 4734	4832	64 3946 4931	5029	5127	5226	5324	98
442	5422	5521	5619	5717	5815	5913	6011	6110	6208	6306	98
443	7383	6502 7481	6600 7579	6698 7676	6 <b>7</b> 96	6894 7872	6992 7969	7089 8067	7187 8165	7285 8262	98 98
445	64 8360	64 8458	64 8555	64 8653	64 8750	64 8848	64 8945	64 9043	64 9140		97
446	9335	9432	9530	9627	9724	9821	9919	65 0016	65 0113	65 0210	97
447	65 0308 1 278	65 0405	65 0502 1472	65 0599 1569	65 0696 1666	65 0793 1762	65 0890 1859	0987 1956	1084	2150	97
449	2246	1375 2343	2440	2536	2633	2730	2826	2923	3019	3116	97 97
450	65 3213	65 3309	65 3405	65 3502		65 3695	65 3791	65 3888	65 3984	65 4080	96
451	4177 5138	4273	4369	4465	4562 5523	4658 5619	4754	4850 5810	4946 5906	5042 6002	96 96
452 453	6098	5235 6194	5331 6290	5427 6386	6482	6577	5715 6673	6769	6864	6960	96
454	7056	7152	7247	7343	7438	7534	7629	7725	7820	7916	96
455	65 8011	65 8107	65 8202			65 8488	65 8584	65 8679	65 8774		95
456 457	8965 9916	9060	9155	9250 66 0201	9346 66 <b>0</b> 296	944I 66 039I	9536 66 0486	9631 66 0581	9726 66 0676	9821 66 0771	95 95
458	66 0865	0960	1055	1150	1245	1 3 3 9	1434	1529	1623	1718	95
459	1813	1907	2002	2096	2191	2286	2380	2475	2569	2663	95
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
460	66 2758	66 2852	66 2947 3889	66 3041	66 3135	66 3230	66 3324	66 3418 4360	66 3512	66 3607	94
461 462	3701 4642	3795 4736	4830	3983 4924	4078 5018	4172 5112	4266 5206	5299	4454 5393	4548 5487	94
463 464	5581 6518	5675 6612	5769 6705	5862 6799	5956 6892	6050 6986	6143 7079	6237 7173	6331 7266	6424 7360	94 94
465	66 7453	66 7546	66 7640	66 7733		66 7920	66 8013	66 8106	66 8199	66 8293	93
466	8386	8479	8572	8665	8759 9689	8852 9782	8945 9875	9038 9967	9131 67 0060	9224	93
467 468	9317 67 0246	67 0339	9503 67 0431	9596 67 0524	67 0617	67 0710	67 0802	67 0895	0988	67 0153 1080	93 93
469	1173	1265	1358	1451	1543	1636	1728	1821	1913	2005	93
470 471	67 2098 3021	67 2190 3113	67 2283 3205	67 2375 3297	67 2467 3390	67 2560 3482	3574	67 2744 3666	67 2836 3758	67 2929 3850	92 92
472	3942	4034	4126	4218	4310	4402	4494	4586	4677	4769	92
473	4861 5778	4953 5870	5045 5962	5137 6053	5228 6145	5320 6236	5412 6328	5503 6419	5595 6511	5687 6602	92 92
475	67 6694	67 6785	67 6876	67 6968	67 7059	67 7151	67 7242	67 7333	67 7424	67 7516	91
476	7607 8518	7698 8609	7789 8700	78 <b>8</b> 1 8791	7972 8882	8063 8973	8154 9064	8245 9155	8336 9246	8427 9337	9I 9I
478	9428	9519	9610	9700	9791	9882	9973	68 0063	68 0154	68 0245	91
479 480	68 0336 68 1241	68 0426 68 1332	68 0517 68 1422	68 0607 68 1513	68 0698 68 ¥603	68 0789	68 0879 68 1784	0970 68 1874	1060 68 1964	68 2055	9 <b>I</b>
481	2145	2235	2326	2416	2506	2596	2686	2777	2867	2957	90
482 483	3047 3947	3137 4037	3227 4127	3317 4217	3407 4307	3497 4396	3587 4486	3677 4576	3767 4666	3857 4756	90 90
484	4845	4935	5025	5114	5204	5294	5383	5473	5563	5652	90
485	68 5742	68 5831 6726	68 5921 6815	68 6010 6904	68 6100 6994	68 6189 7083	68 6279	68 6368 7261	68 6458	68 6547	89 89
486 487	6636 7529	7618	7707	7796	7886	7975	7172 8064	8153	7351 8242	7440 8331	89
488	8420 9309	8509 9398	8598 9486	8687	8776 9664	8865	8953 9841	9042 9930	9131	9220 69 0107	89 89
490	69 0196	69 0285	69 0373	9575 69 0462	69 0550	9753 69 0639	69 0728	69 0816	69 0905	69 0993	89
491	1081	1170	1258	1347	1435	1524	1612	1700	1789	1877	88
492 493	1965 2847	2053 2935	3023	2230 3111	2318 3199	2406 3287	2494 3375	2583 3463	2671 3551	2759 3639	88 88
494	3727	3815	3903	3991	4078	4166	4254	4342	4430	4517	88
495 496	69 4605 5482	69 4693 5569	69 4781 5657	69 4868 5744	69 4956 5832	69 5044 5919	69 5131	69 5219	69 5307 6182	69 5394 6269	88 87
497	6356	6444	6531	6618	6706	6793	6880	6968	7055	7142	87
498 499	7229 8101	7317 8188	7404 8275	7491 8362	7578 8449	7665 8535	7752 8622	7839 8709	7926 8 <b>7</b> 96	8014 8883	87 87
500	69 8970	69 9057	69 9144	69 9231	69 9317	69 9404	69 9491	69 9578	69 9664	69 9751	87
501 502	9838 70 0704	9924 70 0790	70 0011	70 0098 0963	70 0184	70 0271 1136	70 0358	70 0444 I 309	70 0531	70 0617	87 86
503	1568	1654	1741	1827	1913	1999	2086	2172	2258	2344	86
504	2431	2517	2603	2689	2775	2861	2947	3033	3119	3205	86 86
505 506	70 3291 4151	7º 3377 4236	70 3463 4322	70 3549 4408	70 3635 4494	70 3721 45 <b>7</b> 9	70 3807 4665	70 3893 475 I	70 <b>397</b> 9 4837	70 4065 4922	86
507 508	5008 5864	5094	5179	5265 6120	5350	5436	5522	5607	5693	5778 6632	86
509	6718	5949 6803	6035 6888	6974	6206 7059	6291 7144	6376 7229	7315	6547 7400	7485	85
510	70 7570	70 7655		70 7826	70 7911	70 7996	70 8081	70 8166	70 8251	70 8336	85
511	9270	9355	8591 9440	8676 9524	8761 9609	8846 9694	9779	9863	9100 9948	9185	85 85
513 514	71 0117 0963		71 0287			71 0540 1385	71 0625 1470		71 0794 1639	0879 1723	85 84
515	71 1807	71 1892	71 1976	71 2060	71 2144	71 2229	71 2313	71 2397		71 2566	84
516 517	2650 3491	2734 3575	2818 3659	2902 3742	2986 3826	3070	3154 3994	3238	3323 4162	3407 4246	84
518	4330	4414	4497	4581	4665	4749	4833	4916	5000	5084	84
519	5167	5251	5335	5418	5502	5586	5669	5753	5836	5920	84
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
520	71 6003	71 6087	71 6170	71 6254	71 6337	71 6421	71 6504	71 6588	71 6671	71 6754	83
52I 522	6838 7671	6921 7754	7004 7837	7088 7920	7171 8003	7254 8086	7338 8169	7421 8253	7504 8336	75 <sup>8</sup> 7 8419	83 83
523	8502	8585	8668	8751	8834	8917	9000	9083	9165	9248	83
524	9331	9414	9497	9580	9663	9745	9828	9911	9994	72 0077	83
525	72 01 59	72 0242 1068	72 0325	72 0407	72 0490 1316	72 0573	72 0655	72 0738	72 0821 1646	72 0903 1728	83
527	1811	1893	1975	1233 2058	2140	1398	2305	1563	2469	2552	82
528	2634	2716	2798	2881	2963	3045	3127	3209	3291	3374	82
529	3456 72 4276	3538 72 4358	3620 72 4440	3702 72 4522	3784 72 4604	3866 72 4685	3948 72 4767	4030 72 4849	72 4931	4194 72 5013	82
530 531	5095	5176	5258	5340	5422	5503	5585	5667	5748	5830	82
532	5912	5993	6075	6156	6238	6320	6401	6483	6564	6646	82
533	6727 7541	6809 7623	6890 7704	6972 7785	7053 7866	7134 7948	7216 8029	7297 8110	7379 8191	7460 8273	81
535	72 8354	72 8435	72 8516		72 8678		72 8841		72 9003		81
536	9165	9246	9327	9408	9489	9570	9651	9732	9813	9893	81
537 538	9974 73 0782	73 0055	73 01 36	73 0217 1024	73 0298 1105	73 0378 1186	73 0459 1266	73 0540 1347	73 0621 1428	73 0702 1508	81
539	1589	1669	1750	1830	1911	1991	2072	2152	2233	2313	81
540	73 2394	73 2474	73 2555	73 2635	73 2715	73 2796	73 2876	73 2956	73 3037	73 3117	80
541 542	3197 3999	3278 4079	3358 4160	3438 4240	3518 4320	3598 44 <b>0</b> 0	3679 4480	3759 4560	3839 4640	3919 4720	80 80
543	4800	4880	4960	5040	5120	5200	5279	5359	5439	5519	
544	5599	5679	5759	5838	5918	5998	6078	6157	6237	6317	80
545 546	73 6397 7193	73 6476 7272	7352	73 6635 7431	73 6715 7511	73 6795 7590	73 6874 7670	73 <sup>6</sup> 954 7749	73 7034 7829	73 7113	80
547	7987	8067	8146	8225	8305	8384	8463	8543	8622	8701	79
548 549	8781 9572	8860 9651	8939 9731	9018	9097 9889	9177 9968	9256	9335	9414 74 0205	9493 74 0284	79 79
550	74 0363	74 0442	74 0521	74 0600	74 0678	74 0757	74 0836	74 0915	74 0994	74 1073	79
55I	1152	1230	1309	1388	1467	1546	1624	1703	1782	1860	79
552 553	1939 2725	2018 2804	2096 2882	2175 2961	2254 3039	2332 3118	2411 3196	2489 3275	2568 3353	2647 3431	79 78
554	3510	3588	3667	3745	3823	3902	3980	4058	4136	4215	78
555	74 4293	74 4371	74 4449	74 4528	74 4606	74 4684	74 4762	74 4840	74 4919	74 4997	78
556 557	5°75 5855	5153 5933	5231 6011	5309 6089	5387 6167	5465 6245	5543 6323	5621 6401	5699 6479	5777 6556	78 78
558	6634	6712	6790	6868	6945	7023	7101	7179	7256	7334	78
559	7412	7489	7567	7645	7722	7800	7878	7955	8033	8110	78
560 561	74 8188 8963	74 8266 9040	74 8343	74 8421	74 8498 9272	74 8576 9350	74 8653 9427	74 8731 9504	74 8808 9582	74 8885 9659	77
562	9736	9814	9891	9968	75 0045	75 01 23	75 0200	75 0277	75 0354	75 0431	77
563 564	75 0508 1 279	75 0586 1356	75 0663 1433	75 0740 1510	0817 1587	0894 1664	0971 1741	1048	1125	1202 1972	77
565	75 2048	75 2125	75 2202	75 2279	75 2356	75 2433	75 2509		75 2663	75 2740	77
566	2816	2893	2970	3047	3123	3200	3277	3353	3430	3506	77
567 568	3583 4348	3660 4425	3736 4501	3813 4578	3889 4654	3966 4730	4042 4807	4883	4195 4960	4272 5036	77
569	5112	5189	5265	5341	5417	5494	5570	5646	5722	5799	76
570	75 5875	75 5951	75 6027	75 6103	75 6180	75 6256	75 6332		75 6484		76
571 572	6636 <b>7</b> 396	6712 7472	6788 7548	6864 7624	6940 7700	7016 7775	7092 7851	7168 7927	7244 8003	7320 8079	76 76
573	8155	8230	7548 8306	8382	8458	8533	8609	8685	8761	8836	76
574	8912	8988	9063	9139	9214	9290	9366	9441	9517	9592	76
575 576	75 9668 76 0422	75 9743 76 0498	75 9819 76 0573	75 9894 76 0649	75 9970 76 0724	76 0045 0799	76 0121 0875	76 0196	76 0272	1101	75 75
577	1176	1251	1326	1402	1477	1552	1627	1702	1778	1853	<b>7</b> 5
578 579	1928 26 <b>79</b>	2003 2754	2078 2829	2153 2904	2228 2978	2303 3053	2378 3128	2453 3203	2529 3278	2604 3353	75 75
-											
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
580 581 582 583 584	76 3428 4176 4923 5669 6413	76 3503 4251 4998 5743 6487	76 3578 4326 5072 5818 6562	76 3653 4400 5147 5892 6636	76 3727 4475 5221 5966 6710	76 3802 4550 5296 6041 6785	76 3877 4624 5370 6115 6859	76 3952 4699 5445 6190 6933	76 4027 4774 5520 6264 7007	76 4101 4848 5594 6338 7082	75 75 75 74 74
585 586 587 588 589	76 7156 7898 8638 9377 77 0115	76 7230 7972 8712 9451 77 0189	76 7304 8046 8786 9525 77 0263	76 7379 8120 8860 9599 77 0336	76 7453 8194 8934 9673 77 0410	76 7527 8268 9008 9746 77 0484	76 7601 8342 9082 9820 77 0557	76 7675 8416 9156 9894 77 0631	76 7749 8490 9230 9968 77 0705	76 7823 8564 9303 77 0042 0778	74 74 74 74 74
590 591 592 593 594	77 0852 1587 2322 3055 3786	77 0926 1661 2395 3128 3860	77 0999 1734 2468 3201 3933	77 1073 1808 2542 3274 4006	77 1146 1881 2615 3348 4079	77 1220 1955 2688 3421 4152	77 1293 2028 2762 3494 4225	77 1367 2102 2835 3567 4298	77 1440 2175 2908 3640 4371	77 1514 2248 2981 3713 4444	74 73 73 73 73
595 596 597 598 599	77 4517 5246 5974 6701 7427	77 4590 5319 6047 6774 7499	77 4663 5392 6120 6846 7572	77 4736 5465 6193 6919 7644	77 4809 5538 6265 6992 7717	77 4882 5610 6338 7064 7789	5683 6411 7137 7862	77 5028 5756 6483 7209 7934	77 5100 5829 6556 7282 8006	77 5173 5902 6629 7354 8079	73 73 73 73 72
600 601 602 603 604	77 8151 8874 9596 78 0317 1037 78 1755	77 8224 8947 9669 78 0389 1109 78 1827	77 8296 9019 9741 78 0461 1181 78 1899	77 8368 9091 9813 78 0533 1253 78 1971	77 8441 9163 9885 78 0605 1324 78 2042	77 8513 9236 9957 78 0677 1396	77 8585 9308 78 0029 0749 1468 78 2186	0821 1540	77 8730 9452 78 0173 0893 1612 78 2329	77 8802 9524 78 0245 0965 1684 78 2401	72 72 72 72 72 72
605 606 607 608 609	2473 3189 3904 4617 78 5330	2544 3260 3975 4689	2616 3332 4046 4760	2688 3403 4118 4831	2759 3475 4189 4902 78 5615	78 2114 2831 3546 4261 4974 78 5686	2902 3618 4332 5045 78 5757	2974 3689 4403 5116 78 5828	3046 3761 4475 5187 78 5899	3117 3832 4546 5259 78 5970	72 72 71 71 71
611 612 613 614	78 8875	78 5401 6112 6822 7531 8239 78 8946	6183 6893 7602 8310	78 5543 6254 6964 7673 8381	6325 7035 7744 8451	6396 7106 7815 8522	6467 7177 7885 8593	6538 7248 7956 8663	6609 7319 8027 8734	6680 7390 8098 8804	71 71 71 71 71
615 616 617 618 619	9581 79 0285 0988 1691	9651 79 0356 1059 1761	78 9016 9722 79 0426 1129 1831	78 9087 9792 79 0496 1199 1901 79 2602	78 9157 9863 79 0567 1269 1971	78 9228 9933 79 0637 1340 2041	78 9299 79 0004 0707 1410 2111 79 2812	78 9369 79 0074 0778 1480 2181 79 2882	78 9440 79 0144 0848 1550 2252	78 9510 79 0215 0918 1620 2322	71 70 70 70 70
620 621 622 623 624	79 2392 3092 3790 4488 5185	79 2462 3162 3860 4558 5254	79 2532 3231 3930 4627 5324	3301 4000 4697 5393	79 2672 3371 4070 4767 5463	79 2742 3441 4139 4836 5532	3511 4209 4906 5602	3581 4279 4976 5672	79 2952 3651 4349 5045 5741	79 3022 3721 4418 5115 5811	70 70 70 70
625 626 627 628 629	79 5880 6574 7268 7960 8651	79 5949 6644 7337 8029 8720	79 6019 6713 7406 8098 8789	79 6088 6782 7475 8167 8858	79 6158 6852 7545 8236 8927	79 6227 6921 7614 8305 8996	79 6297 6990 7683 8374 9065	79 6366 7060 7752 8443 9134	79 6436 7129 7821 8513 9203	79 6505 7198 7890 8582 9272	69 69 69 69
630 631 632 633 634	0717 1404 2089	79 9409 80 0098 0786 1472 2158	0854 1541 2226	79 9547 80 0236 0923 1609 2295	80 0305 0992 1678 2363	79 9685 80 0373 1061 1747 2432	1129 1815 2500	80 0511 1198 1884 2568	1 266 1952 2637	1335 2021 2 <b>7</b> 05	69 69 69 68
635 636 637 638 639	80 2774 3457 4139 4821 5501	80 2842 3525 4208 4889 5569	3594 4276 4957 5637	80 2979 3662 4344 5025 5705	80 3047 3730 4412 5093 5773	80 3116 3798 4480 5161 5841	80 3184 3867 4548 5229 5908	3935 4616 5297 5976	4003 4685 5365 6044	4071 4753 5433 6112	68 68 68 68
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
640 641 642 643 644	80 6180 6858 7535 8211 8886	80 6248 6926 7603 8279 8953	80 6316 6994 7670 8346 9021	80 6384 7061 7738 8414 9088	80 6451 7129 7806 8481 9156	8549 9223	8616 9290,		80 6723 7400 8076 8751 9425	80 6790 7467 8143 8818 9492	68 68 68 67 67
645 646 647 648 649	80 9560 81 0233 0904 1575 2245	81 0300 0971 1642 2312	80 9694 81 0367 1039 1709 2379	81 0434 1106 1776 2445	81 0501 1173 1843 2512	81 0569 1240 1910 2579	1307 1977 2646	0703 1374 2044 2713	81 0098 0770 1441 2111 2780	0837 1508 2178 2847	67 67 67 67 67
650 651 652 653 654	81 2913 3581 4248 4913 5578	3648 4314 4980 5644	81 3047 3714 4381 5046 5711	3781 4447 5113 5777	81 3181 3848 4514 5179 5843	3914 4581 5246 5910	3981 4647 5312 5976	4048 4714 5378 6042	81 3448 4114 4780 5445 6109	81 3514 4181 4847 5511 6175	67 67 67 66 66
655 656 657 658 659	6904 7565 8226 8885	81 6308 6970 7631 8292 8951	7036 7698 8358 9017	7102 7764 8424 9083	7169 7830 8490 9149	81 6573 7235 7896 8556 9215	7301 7962 8622 9281	7367 8028 8688 9346	81 6771 7433 8094 8754 9412	7499 8160 8820 9478	66 66 66 66
660 661 662 663 664	82 0201 0858 1514 2168	81 9610 82 0267 0924 1579 2233	82 0333 0989 1645 2299	82 0399 1055 1710 2364	82 0464 1120 1775 2430	82 05 30 1 186 1841 2495	82 0595 1251 1906 2560	82 0004 0661 1317 1972 2626	82 0070 0727 1382 2037 2691	0792 1448 2103 2756	66 66 66 65 65
665 666 667 668 669	82 2822 3474 4126 4776 5426	82 2887 3539 4191 4841 5491	3605 4256 4906 5556	3670 4321 4971 5621	82 3083 3735 4386 5036 5686	82 3148 3800 4451 5101 5751	82 3213 3865 4516 5166 5815	82 3279 3930 4581 5231 5880	82 3344 3996 4646 5296 5945	82 3409 4061 4711 5361 6010	65 65 65 65 65
670 671 672 673 674	82 6075 6723 7369 8015 8660	82 6140 6787 7434 8080 8724	82 6204 6852 7499 8144 8789	6917 7563 8209 8853	82 6334 6981 7628 8273 8918	82 6399 7046 7692 8338 8982	82 6464 7111 7757 8402 9046	82 6528 7175 7821 8467 9111	82 6593 7240 7886 8531 9175	82 6658 73°5 7951 8595 9239	65 65 65 64 64
675 676 677 678 679	82 9304 9947 83 0589 1230 1870	82 9368 83 0011 0653 1294 1934	82 9432 83 0075 0717 1358 1998	82 9497 83 01 39 0781 1422 2062	82 9561 83 0204 0845 1486 2126	82 9625 83 0268 0909 1550 2189			82 9818 83 0460 1102 1742 2381	82 9882 83 0525 1166 1806 2445	64 64 64 64 64
680 681 682 683 684	83 2509 3147 3784 4421 5056	83 2573 3211 3848 4484 5120	83 2637 3275 3912 4548 5183	3338 3975 4611 5247	83 2764 3402 4039 4675 5310	83 2828 3466 4103 4739 5373	83 2892 3530 4166 4802 5437	83 2956 3593 4230 4866 5500	83 3020 3657 4294 4929 5564	83 3083 3721 4357 4993 5627	64 64 64 64 63
685 686 687 688 689	6324 6957 7588 8219	83 5754 6387 7020 7652 8282	83 5817 6451 7083 7715 8345	6514 7146 7778 8408	83 5944 6577 7210 7841 8471	83 6007 6641 7273 7904 8534	83 6071 6704 7336 7967 8597	83 6134 6767 7399 8030 8660	83 6197 6830 7462 8093 8723	83 6261 6894 7525 8156 8786	63 63 63 63
690 691 692 693 694	83 8849 9478	83 8912 9541 84 0169 0796 1422	83 8975 9604	83 9038 9667	83 9101 9729 84 0357 0984 1610	83 9164 9792	83 9227	9918	9981	83 9415 84 0043 0671 1297 1922	63 63 63 63
695 696 697 698 699	84 1985 2609 3233 3855 4477	84 2047 2672 3295 3918 4539	84 2110 2734 3357 3980 4601		84 2235 2859 3482 4104 4726	84 2297 2921 3544 4166 4788	84 2360 2983 3606 4229 4850		84 2484 3108 3731 4353 4974	84 2547 3170 3793 4415 5036	62 62 62 62 62
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
700 701	84 5098 5718	84 5160 5780	84 5222 5842	84 5284 5904	84 5346 5966	84 5408 6028	84 5470 6090	84 5532 6151	84 5594 6213	84 5656 6275	62 62
702 703 704	6337 6955 7573	6399 <b>7</b> 017 <b>7</b> 634	7079 7696	6523 7141 7758	6585 7202 7819	6646 7264 7881	6708 7326 7943	6770 7388 8004	6832 7449 8066	6894 7511 8128	62 62 62
705 706	84 8189 8805	84 8251 8866	84 8312 8928	84 8374 8989	84 8435 9051	84 8497	84 8559	84 8620 9235	84 8682 9297	84 8743 9358	62 61
707 708 709	9419 85 0033 0646	9481 85 0095 0707	9542 85 0156 0769	9604 85 0217 0830	9665 85 0279 0891	9726 85 0340 0952	9788 85 0401 1014	9849 85 0462 1075	9911 85 0524 1136	9972 85 0585 1197	61 61
710 711	85 1258 1870	85 1320	85 1381 1992 2602	85 1442 2053 2663	85 1503 2114	85 1564 2175	85 1625 2236 2846	85 1686 2297	85 1747 2358 2968	85 1809 2419	61 61
712 713 714	2480 3090 3698	2541 3150 3759	3211 3820	3272 3881	2724 3333 3941	2785 3394 4002	3455 4063	2907 3516 4124	3577 4185	3029 3637 4245	61
715 716	85 4306 4913	85 4367 4974 5580	85 4428 5034 5640	85 4488 5095	85 4549 5156	85 4610 5216 5822	85 4670 5277 5882	85 4731 5337	85 4792 5398 6003	85 4852 5459 6064	61 61
717 718 719	5519 6124 6729	6185 6789	6245 6850	5701 6306 6910	5761 6366 6970	6427 7031	6487 7091	5943 6548 7152	6608 7212	6668 7272	60 60
720 721 722	85 7332 7935 8537	85 7393 7995 8597	85 7453 8056 8657	85 7513 8116 8718	85 7574 8176 8778	85 7634 8236 8838	85 7694 8297 8898	85 7755 8357 8958	85 7815 8417 9018	85 7875 8477 9078	60 60 60
723 724	9138 9739	9198 9799	9258 9859	9318 9918	9379 9978	9439 86 0038	9499 86 0098	9559 86 0158	9619 86 0218	9679 86 0278	60 60
725 726 727	86 0338 0937 1534	86 0398 0996 1594	86 0458 1056 1654	86 0518 1116 1714	86 0578 1176 1773	86 0637 1236 1833	86 0697 1295 1893	86 0757 1355 1952	86 0817 1415 2012	86 0877 1475 2072	60 60
728 729	2131 2728	2191 2787	2251 2847	2310 2906	2370 2966	2430 3025	2489 3085	2549 3144	2608 3204	2668 3263	60 60
730 731 732	3917 4511	86 3382 3977 4570	86 3442 4036 4630	86 3501 4096 4689	86 3561 4155 4748	86 3620 4214 4808	86 3680 4274 4867	86 3739 4333 4926	86 3799 4392 4985	86 3858 4452 5045	59 59 59
733 734	5104 5696	5163 5755	5222 5814	5282	5341 5933	5400 5992	5459 6051	5519	5578	5637 6228	59 59
735 736 737	86 6287 6878 7467	86 6346 6937 7526	86 6405 6996 7585	86 6465 7055 7644	86 6524 7114 7703	86 6583 7173 7762	86 6642 7232 7821	86 6701 7291 7880	86 6760 7350 7939	86 6819 7409 7998	59 59 59
738 739 740	8056 8644 86 9232	8115 8703 86 9290	8174 8762 86 9349	8233 8821 86 9408	8292 8879 86 9466	8350 8938 86 9525	8409 8997 86 9584	8468 9056 86 9642	8527 9114 86 9701	8586 9173 86 9760	59 59 59
741 742	9818 87 0404	9877 87 0462	9935 87 0521	9994 87 0579	87 0053 0638	87 0111 0696	87 0170 0755	87 0228 0813	87 0287 0872	87 0345 0930	59 58
743 744 745	0989 1573 87 2156	1047 1631 87 2215	1106 1690 87 2273	1164 1748 87 2331	1223 1806 87 2389	1281 1865 87 2448	1339 1923 87 2506	1398 1981 87 2564	1456 2040 87 2622	1515 2098 87 2681	58 58 58
746 747	2739 3321	<sup>2</sup> 797 3379	2855 3437	2913 3495	2972 3553	3030 3611	3088 3669	3146 3727	3204 3785	3262 3844	58 58
748 749 750	3902 4482 87 5061	3960 4540 87 5119	4018 4598 87 5177	4076 4656 87 5235	4134 4714 87 5293	4192 4772 87 5351	4250 4830 87 5409	4308 4888 87 5466	4366 4945 87 5524	4424 5003 87 5582	58 58 58
75 <sup>1</sup> 75 <sup>2</sup>	5640 6218 6795	5698 6276 6853	5756 6333 6910	5813 6391 6968	5871 6449 7026	5929 6507 7083	5987 6564	6045 6622	6102 6680 7256	6160 6737	58
753 754 755	7371 8 <b>7</b> 7947	7429 87 8004	7487 87 8062	7544 87 8119	7602 87 8177	7659	7141 7717 87 8292	7199 7774 87 8349	7832 87 8407	7314 7889 87 8464	58 58
756 757 758	8522 9096 9669	8579 9153 9726	8637 9211 9784	8694 9268 9841	8752 9325 9898	8809 9383 9956	8866 9440 88 001 3	8924 9497	8981 9555 88 0127	9039 9612 88 0185	57 5 <b>7</b> 57
759	88 0242	88 0299	88 0356	88 0413	88 0471	88 0528	0585	0642	0699	0756	57
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
760 761 762 763	88 0814 1385 1955 2525	88 0871 1442 2012 2581	88 0928 1499 2069 2638	88 0985 1556 2126 2695	88 1042 1613 2183 2752	1670 2240 2809	88 1156 1727 2297 2866	88 1213 1784 2354 2923	88 1271 1841 2411 2980	88 1328 1898 2468 3037	57 57 57 57
764 765 766 767 768	3093 88 3661 4229 4795 5361	3150 88 3718 4285 4852 5418	3207 88 3775 4342 4909 5474	3264 88 3832 4399 4965 5531	3321 88 3888 4455 5022 5587	3377 88 3945 4512 5078 5644	3434 88 4002 4569 5135 5700	3491 88 4059 4625 5192 5757	3548 88 4115 4682 5248 5813	3605 88 4172 4739 5305 5870	57 57 57 57 57
769 770 771 772	5926 88 6491 7054 7617	5983 88 6547 7111 7674	6039 88 6604 7167 7730	88 6660 7223 7786	6152 88 6716 7280 7842	6209 88 6773 7336 7898	6265 88 6829 7392 7955	6321 88 6885 7449 8011	6378 88 6942 7505 8067	6434 88 6998 7561 8123	56 56 56 56
773 774 775 776 777	8179 8741 88 9302 9862 89 0421	8236 8797 88 9358 9918 89 0477	8292 8853 88 9414 9974 89 0533	8348 8909 88 9470 89 0030 0589		8460 9021 88 9582 89 0141 0700	8516 9077 88 9638 89 0197 0756	8573 9134 88 9694 89 0253 0812	8629 9190 88 9750 89 0309 0868	8685 9246 88 9806 89 0365 0924	56 56 56 56 56
778 779 780 781 782	0980 1537 89 2095 2651 3207	1035 1593 89 2150 2707 3262	1091 1649 89 2206 2762 3318	1147	1203 1760 89 2317 2873 3429	1259 1816 89 2373 2929 3484	1314 1872 89 2429 2985 3540	1370 1928 89 2484 3040 3595	1426 1983 89 2540 3096 3651	1482 2039 89 2595 3151 3706	56 56 56 56 56
783 784 785 786 787	3762 4316 89 4870 5423	3817 4371 89 4925 5478 6030	3873 4427 89 4980 5533 6085	3928 4482	3984 4538 89 5091 5644 6195	4039 4593	4094 4648	4150 4704 89 5257 5809 6361	4205 4759 89 5312 5864 6416	4261 4814	55 55 55 55
788 789 790 791	5975 6526 7077 89 7627 8176	6581 7132 89 7682 8231	6636 7187 89 7737 8286	6692 7242 89 7792 8341	6747 7297 89 7847 8396	6802 7352 89 7902 8451	6857 7407 89 7957 8506	6912 7462 89 8012 8561	6967 7517 89 8067 8615	7022 7572 89 8122 8670	55 55 55 55 55
792 793 794 795 796	8725 9273 9821 90 0367 0913	8780 9328 9875 90 0422 0968	8835 9383 9930 90 0476 1022	8890 9437 9985 90 0531 1077	8944 9492 90 0039 90 0586 1131	8999 9547 90 0094 90 0640 1186	9054 9602 90 0149 90 0695 1240	9109 9656 90 0203 90 0749 1295	9164 9711 90 0258 90 0804 1349	-	55 55 55 55 55
797 798 799 800	1458 2003 2547 90 3090	2057 2601 90 3144	1567 2112 2655 90 3199	1622 2166 2710 90 3253	1676 2221 2764 90 3307	1731 2275 2818 90 3361	1785 2329 2873 90 3416	1840 2384 2927 90 3470	1894 2438 2981 90 3524	1948 2492 3036 90 3578	54 54 54 54
801 802 803 804 805	3633 4174 4716 5256 90 5796	3687 4229 4770 5310 90 5850	3741 4283 4824 5364 90 5904	3795 4337 4878 5418 90 5958	3849 4391 4932 5472 90 6012	3904 4445 4986 5526 90 6066	3958 4499 5040 5580 90 6119	4012 4553 5094 5634 90 6173	4066 4607 5148 5688 90 6227	4120 4661 5202 5742 90 6281	54 54 54 54 54
806 807 808 809	6335 6874 7411 7949	6389 6927 7465 8002	6443 6981 7519 8056	6497 7035 7573 8110	6551 7089 7626 8163	6604 7143 7680 8217	6658 7196 7734 8270	6712 7250 7787 8324	6766 7304 7841 8378	6820 7358 7895 8431	54 54 54 54
810 811 812 813 814	0624	90 8539 9074 9610 91 0144 0678	0731	9181 9716 91 0251 0784		9289	90 8807 9342 9877 91 0411 0944	9396 9930			54 54 53 53 53
815 816 817 818 819	91 1158 1690 2222 2753 3284	91 1211 1743 2275 2806 3337	91 1264 1797 2328 2859 3390	91 1317 1850 2381 2913 3443	91 1371 1903 2435 2966 3496	91 1424 1956 2488 3019 3549	91 1477 2009 2541 3072 3602	91 1530 2063 2594 3125 3655	91 1584 2116 2647 3178 3708	91 1637 2169 2700 3231 3761	53 53 53 53 53
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
820 821 822 823 824	91 3814 4343 4872 5400 5927	91 3867 4396 4925 5453 5980	91 3920 4449 4977 5505 6033	91 3973 4502 5030 5558 6085	91 4026 4555 5083 5611 6138	91 <b>40</b> 79 4608 5136 5664 6191	91 4132 4660 5189 5716 6243	91 4184 4713 5241 5769 6296	91 4237 4766 5294 5822 6349	91 4290 4819 5347 5875 6401	53 53 53 53 53
825 826 827 828 829	91 6454 6980 7506 8030 8555	91 6507 7033 7558 8083 8607	91 6559 7085 7611 8135 8659	91 6612 7138 7663 8188 8712	91 6664 7190 7716 8240 8764	7243 7768 8293 8816	7295 7820 8345 8869	91 6822 7348 7873 8397 8921	7400 7925 8450 8973	91 6927 7453 7978 8502 9026	53 53 52 52 52
830 831 832 833 834 835	91 9078 9601 92 0123 0645 1166	91 9130 9653 92 0176 0697 1218 92 1738	91 9183 9706 92 0228 0749 1270	91 9235 9758 92 0280 0801 1322 92 1842	91 9287 9810 92 0332 0853 1374 92 1894	9862 92 0384 0906 1426	91 9392 9914 92 0436 0958 1478 92 1998	91 9444 9967 92 0489 1010 1530 92 2050	91 9496 92 0019 0541 1062 1582 92 2102	91 9549 92 0071 0593 1114 1634	52 52 52 52 52 52
836 837 838 839 840	2206 2725 3244 3762 92 4279	2258 2777 3296 3814 92 4331	2310 2829 3348 3865 92 4383	2362 2881 3399 3917	2414 2933 3451 3969 92 4486	2466 2985 3503 4021 92 4538	2518 3037 3555 4072 92 4589	2570 3089 3607 4124 92 4641	2622 3140 3658 4176	2674 3192 3710 4228	52 52 52 52 52
841 842 843 844 845	4796 5312 5828 6342 92 6857	4848 5364 5879 6394 92 6908	4899 5415 5931 6445 92 6959	4951 5467 5982 6497 92 7011	5003 5518 6034 6548	5054 5570 6085 6600	5106 5621 6137 6651 927165	5157 5673 6188 6702 92 7216	5209 5725 6240 6754 92 7268	5261 5776 6291 6805 92 7319	52 52 51 51
846 847 848 849 850	7370 7883 8396 8908 92 9419	7422 7935 8447 8959 92 9470	7473 7986 8498 9010	7524 8037 8549 9061 92 9572	7576 8088 8601 9112 929623	7627 8140 8652 9163 92 9674	7678 8191 8703 9215 92 9725	7730 8242 8754 9266 92 9776	7781 8293 8805 9317 92 9827	7832 8345 8857 9368 929879	51 51 51 51 51
851 852 853 854 855	9930 93 0440 0949 1458 93 1966	9981 93 0491 1000 1509 93 2017	93 0032 0542 1051 1560 93 2068	93 0083 0592 1102 1610 93 2118	93 0134 0643 1153 1661 93 2169	93 0185 0694 1204 1712 93 2220	93 0236 0745 1254 1763	93 0287 0796 1305 1814 93 2322	93 0338 0847 1356 1865 93 2372	93 0389 0898 1407 1915	51 51 51 51
856 857 858 859 860	2474 2981 3487 3993 93 4498	2524 3031 3538 4044 93 4549	2575 3082 3589 4094 93 4599	2626 3133 3639 4145 934650	2677 3183 3690 4195 93 4700	2727 3234 3740 4246 93 4751	2778 3285 3791 4296 93 4801	2829 3335 3841 4347 93 4852	2879 3386 3892 4397 93 4902	2930 3437 3943 4448 93 4953	51 51 51 51 50
861 862 863 864 865	5003 5507 6011 6514 93 7016	5054 5558 6061 6564 93 7066	5104 5608 6111 6614	5154 5658 6162 6665 93 7167	5205 5709 6212 6715	5255 5759 6262 6765	5306 5809 6313 6815 93 7317	5356 5860 6363 6865 93 7367	5406 5910 6413 6916 93 7418	5457 5960 6463 6966 93 7468	50 50 50 50
866 867 868 869 870	7518 8019 8520 9020	7568 8069 8570 9070 93 9569	7618 8119 8620 9120	7668 8169 8670 9170	7718 8219 8720 9220	7769 8269 8770 9270 93 9769	7819 8320 8820 9320	7869 8370 8870 9369 93 9869	7919 8420 8920 9419 93 9918	7969 8470 8970 9469 93 9968	50 50 50 50
871 872 873 874 875			94 0118 0616 1114 1611			94 0267 0765 263 1760	94 0317 0815 1313 1809	94 0367 0865 1 362 1859	94 0417 0915 1412 1909	94 0467 0964 1462 1958	50 50 50 50
876 877 878 879	2504 3000 3495 3989	2554 3049 3544 4038	2603 3099 3593 4088	2653 3148 3643 4137	2702 3198 3692 4186	2752 3247 3742 4236	2801 3297 3791 4285	94 2355 2851 3346 3841 4335	2901 3396 3890 4384	3445 3939 4433	50 49 49 49
N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
880 881 882 883 884	94 4483 4976 5469 5961 6452	94 4532 5025 5518 6010 6501	94 4581 5074 5567 6059 6551	94 4631 5124 5616 6108 6600	94 4680 5173 5665 6157 6649	94 4729 5222 5715 6207 6698	94 4779 5272 5764 6256 6747	94 4828 5321 5813 6305 6796	94 4877 5370 5862 6354 6845	94 4927 5419 5912 6403 6894	49 49 49 49 49
885 886 887 888 889	94 6943 7434 7924 8413 8902	94 6992 7483 7973 8462 8951	94 7041 7532 8022 8511 8999	94 7090 7581 8070 8560 9048	94 7140 7630 8119 8609 9097	94 7189 7679 8168 8657 9146	94 7238 7728 8217 8706 9195	94 7287 7777 8266 8755 9244	94 7336 7826 8315 8804 9292	94 7385 7875 8364 8853 9341	49 49 49 49 49
890 891 892 893 894	94 9390 9878 95 0365 0851 1338	94 9439 9926 95 0414 0900 1386	94 9488 9975 95 0462 0949 1435	94 9536 95 0024 0511 0997 1483	94 9585 95 0073 0560 1046 1532	94 9634 95 0121 0608 1095 1580	94 9683 95 0170 0657 1143 1629	94 9731 95 0219 0706 1192 1677	94 9780 95 0267 0754 1240 1726		49 49 49 49 49
895 896 897 898 899	95 1823 2308 2792 3276 3760	95 1872 2356 2841 3325 3808	95 1920 2405 2889 3373 3856				-	95 2163 2647 3131 3615 4098	95 2211 2696 3180 3663 4146	95 2260 2744 3228 3711 4194	48 48 48 48 48 48
900 901 902 903 904	95 4243 4725 5207 5688 6168	95 4291 4773 5255 5736 6216	95 4339 4821 5303 5784 6265	95 4387 4869 5351 5832 6313	95 4435 4918 5399 5880 6361	95 4484 4966 5447 5928 6409	95 4532 5014 5495 5976 6457	95 4580 5062 5543 6024 6505	95 4628 5110 5592 6072 6553	95 4677 5158 5640 6120 6601	48 48 48 48 48
905 906 907 908 909	95 6649 7128 7607 8086 8564	95 6697 7176 7655 8134 8612	95 6745 7224 7703 8181 8659		95 6840 7320 7799 8277 8755	95 6888 7368 7847 8325 8803	95 6936 7416 7894 8373 8850	95 6984 7464 7942 8421 8898	95 7032 7512 7990 8468 8946	95 7080 7559 8038 8516 8994	48 48 48 48 48
910 911 912 913 914	95 9041 95 18 9995 96 0471 0946	95 9089 9566 96 0042 0518 0994	95 9137 9614 96 0090 0566 1041	95 9185 9661	95 9232 9709 96 0185 0661 1136	95 9280 9757 96 0233 0709 1184		95 9375 9852 96 0328 0804 1279	95 9423 9900 96 0376 0851 1326	95 9471 9947 96 0423 0899 1374	48 48 48 48 48
915 916 917 918 919	96 1421 1895 2369 2843 3316	96 1469 1943 2417 2890 3363	96 1516 1990 2464 2937 3410		96 1611 2085 2559 3032 3504	96 1658 2132 2606 3079 3552		96 1753 2227 2701 3174 3646	96 1801 2275 2748 3221 3693	96 1848 2322 2795 3268 3741	47 47 47 47 47
920 921 922 923 924	96 3788 4260 4731 5202 5672	96 3835 4307 4778 5249 5719	96 3882 4354 4825 5296 5766	96 3929 4401 4872 5343 5813	96 3977 4448 4919 5390 5860	96 4024 4495 4966 5437 5907	96 4071 4542 5013 5484 5954	96 4118 4590 5061 5531 6001	96 4165 4637 5108 5578 6048	96 4212 4684 5155 5625 6095	47 47 47 47 47
925 926 927 928 929	96 6142 6611 7080 7548 8016	96 6189 6658 7127 7595 8062	96 6236 6705 7173 7642 8109	96 6283 6752 7220 7688 8156	96 6329 6799 7267 7735 8203	96 6376 6845 7314 7782 8249	96 6423 6892 7361 7829 8296	96 6470 6939 7408 7875 8343	96 6517 6986 7454 7922 839c	96 6564 7033 7501 7969 8436	47 47 47 47 47 47
930 931 932 933 934	96 8483 8950 9416 9882 97 0347	96 8530 8996 9463 9928	96 8576 9043 9509 9975	96 8623	96 8670 9136 9602	96 8716 9183 9649	96 8763 9229 9695		96 8856 9323 9789	96 8903 9369 9835	47 47 47
935 936 937 938	97 0812 1276 1740 2203 2666		97 0904 1369 1832 2295 2758		97 0997 1461 1925 2388	97 1044 1508 1971 2434	97 1090 1554 2018 2481	97 1137 1601 2064 2527 2989	97 1183 1647 2110 2573	97 1229 1693 2157 2619 3082	
939 N.	O	1	2750	3	2851	2897 5	<sup>2943</sup>	7	3º35 8	9	D.

N.	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	D.
940 941 942 943	97 3128 3590 4051 4512	97 3174 3636 4097 4558 5018	97 3220 3682 4143 4604 5064	97 3266 3728 4189 4650 5110	97 3313 3774 4235 4696 5156	97 3359 3820 4281 4742 5202	97 3405 3866 4327 4788 5248	97 3451 3913 4374 4834 5294	97 3497 3959 4420 4880	97 3543 4005 4466 4926 5386	46 46 46 46 46
944 945 946 947 948	4972 97 5432 5891 6350 6808	97 5478 5937 6396 6854	97 5524 5983 6442 6900	97 5570 6029 6488 6946	97 5616 6075 6533 6992	97 5662 6121 6579 7037	97 5707 6167 6625 7083	97 5753 6212 6671 7129 7586	5340 97 5799 6258 6717 7175	97 5845 6304 6763 7220	46 46 46 46
949 950 951 952 953	7266 97 7724 8181 8637 9093	7312 97 7769 8226 8683 9138	7358 97 7815 8272 8728 9184	74°3 97 7861 8317 8774 9230	7449 97 7906 8363 8819 9275	7495 97 7952 8409 8865 9321	7541 97 7998 8454 8911 9366	97 8043 8500 8956 9412	7632 97 8089 8546 9002 9457	7678 97 8135 8591 9047 9503	46 46 46 46
954 955 956 957 958	9548 98 0003 0458 0912 1366	9594 98 0049 0503 0957 1411	9639 98 0094 0549 1003 1456	0594 1048 1501	9730 98 0185 0640 1093 1547	9776 98 0231 0685 1139 1592	9821 98 0276 0730 1184 1637	9867 98 0322 0776 1229 1683	9912 98 0367 0821 1275 1728	98 0412 0867 1320 1773	46 45 45 45 45
959 960 961 962 963	1819 98 2271 2723 3175 3626	1864 98 2316 2769 3220 3671	1909 98 2362 2814 3265 3716	1954 98 2407 2859 3310 3762	2000 98 2452 2904 3356 3807	2045 98 2497 2949 3401 3852	2090 98 2543 2994 3446 3897	2135 98 2588 3040 3491 3942	98 2633 3085 3536 3987	2226 98 2678 3130 3581 4032	45 45
964 965 966 967 968	4077 98 4527 4977 5426 5875	4122 98 4572 5022 5471 5920	4167 98 4617 5067 5516 5965	4212 98 4662 5112 5561 6010	4257 98 4707 5157 5606 6055	4302 98 4752 5202 5651 6100	4347 98 4797 5247 5696 6144	4392 98 4842 5292 5741 6189	4437 98 4887 5337 5786 6234	5382 5830 6279	45 45 45 45
969 970 971 972 973	6324 98 6772 7219 7666 8113	6369 98 6817 7264 7711 8157	6413 98 6861 7309 7756 8202	6458 98 6906 7353 7800 8247	6503 98 6951 7398 7845 8291	6548 98 6996 7443 7890 8336	6593 98 7040 7488 7934 8381	6637 98 7085 7532 7979 8425	6682 98 7130 7577 8024 8470	6727 98 7175 7622 8068 8514	45 45 45
974 975 976 977 978	8559 98 9005 9450 9895 99 0339	8604 98 9049 9494 9939 99 0383	8648 98 9094 9539 9983 99 0428	8693 98 9138 9583 99 0028 0472	9628 99 0072 0516	8782 98 9227 9672 99 0117 0561	8826 98 9272 9717 99 0161 0605	98 9316 9761 99 0206 0650	8916 98 9361 9806 99 0250 0694	9850 99 0294 0738	44 44
979 980 981 982 983	0783 99 1226 1669 2111 2554	0827 99 1270 1713 2156 2598	0871 99 1315 1758 2200 2642	0916 99 1359 1802 2244 2686	0960 99 1403 1846 2288 2730	99 1448 1890 2333 2774	99 1492 1935 2377 2819	1093 99 1536 1979 2421 2863	99 1580 2023 2465 2907	99 1625 2067 2509 2951	44 44 44 44 44
984 985 986 987 988	2995 99 3436 3877 4317 4757	3039 99 3480 3921 4361 4801	3083 99 3524 3965 4405 4845	3127 99 3568 4009 4449 4889	3172 99 3613 4053 4493 4933	3216 99 3657 4097 4537 4977	3260 99 3701 4141 4581 5021	3304 99 3745 4185 4625 5065	3348 99 3789 4229 4669 5108	3392 99 3833 4273 4713 5152	44 44 44 44 44
989 990 991 992 993	5196 99 5635 6074 6512 6949	5240 99 5679 6117 6555 6993	6161 6599 <b>70</b> 37	5328 99 5767 6205 6643 7080	6249 6687 7124	5416 99 5854 6293 6731 7168	6337 6774 7212	5504 99 5942 6380 6818 7255	5547 99 5986 6424 6862 7299	5591 99 6030 6468 6906 7343	44 44 44 44 44
994 995 996 997 998	8259 8695 9131	7430 99 7867 8303 8739 9174	8347 8782 9218	7517 99 7954 8390 8826 9261	7561 99 7998 8434 8869 9305	7605 9 <b>9</b> 8041 8477 8913 9348	8521 8956 9392	8564 9000 9435	8608 9043 9479	8652 9087 9522	44 44 44 44 44
999 N.	9565 <b>O</b>	9609	9652 <b>2</b>	9696 <b>3</b>	9739 <b>4</b>	9783 <b>5</b>	9826 <b>6</b>	9870	9913	9957	$\frac{43}{\mathbf{D}}$

## TABLA

DE LOS

## LOGARITMOS DE LOS SENOS, COSENOS, TANGENTES Y COTANGENTES

PARA CADA

GRADO Y MINUTO DESDE 0° A 90°

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Oot.	
0	00		10.000 000		∞		- ∞	бо
I	6.463 726	5017.17	,000 000	.00	6.463 726	5017.17	3.536 274	59
2	.764 756	2934.85	.000 000	.00	.764 756	2934.85	.235 244	58
3	.940 847	2082.32	,000 000	.00	.940 847	2082.32	.059 153	57
4	7.065 786	1615.17	,000 000	.00	7.065 786	1615.17	2.934 214	56
5 6	7.162 696	1319.68	10.000 000	.02	7.162 696 .241 878	1319.70	2.837 304	55
	.241 877 .308 824	1115.78	9.999 999 .999 999	.00	.308 825	1115.78	.758 122 .691 175	54
7 8	.366 816	966.53	.999 999	.00	.366 817	966.53	.633 183	53 52
9	.417 968	852.53	.999 999	.00	.417 970	852.55 762.62	.582 030	51
10	7.463 726	762.63	9.999 998	1 1	7.463 727	•	2.536 273	50
11	.505 118	689.87 629.80	.999 998	.00	.505 120	689.88 629.82	.494 880	49
12	.542 906	579.37	•999 997	.00	.542 909	579.38	.457 091	48
13	.577 668	536.42	•999 997	.02	.577 672	536.42	.422 328	47
14	.609 853	499.38	.999 996	.00	.609 857	499.38	.390 143	46
15	7.639 816	467.15	9.999 996	.02	7.639 820	467.15	2.360 180	45
16	.667 845 .694 173	438.80	•999 995	.00	.667 849	438.83	.332 151	44
17	.718 997	413.73	.999 99 <b>5</b> .999 994	.02	.694 179 .719 003	413.73	.305 821	43
19	.742 478	391.35	.999 993	.02	.742 484	391.35	.257 516	41
20	7.764 754	371.27	9.999 993	.00	7.764 761	371.28	2.235 239	40
21	.785 943	353.15	.999 992	.02	.785 951	353.17	.214 049	39
22	.806 146	336.72 321.75	.999 991	.02	.806 155	336.73 321.75	.193 845	38
23	.825 451	308.05	.999 990	.02	.825 460	308.07	.174 540	37
24	.843 934	295.47	.999 989	.00	.843 944	295.50	.156 056	36
25	7.861 662	283.88	9.999 989	.02	7.861 674	283.90	2.138 326	35
26	.878 695	273.17	.999 988	.02	.878 708	273.18	.121 292	34
27	.895 085 .910 879	263.23	.999 987 .999 986	.02	.895 099 .910 894	263.25	.089 106	33
29	.926 119	254.00	.999 985	.02	.926 134	254.00	.073 866	32 31
30	7.940 842	245.38	9.999 983	.03	7.940 858	245.40	2.059 142	30
31	.955 082	237.33	.999 982	.02	.955 100	237.37	.044 900	29
32	.968 870	229.80	.999 981	.02	.968 889	229.82	.031 111	28
33	.982 233	222.72 216.08	.999 980	.02 .02	.982 253	222.73 216.10	.017 747	27
34	.995 198	209.82	·999 9 <b>7</b> 9	.03	.995 219	209,83	.004 781	26
35	8.007 787	203.90	9.999 977	.02	8.007 809	203.92	1.992 191	25
36	.020 021	198.30	.999 976	.02	.020 044	198.35	.979 956	24
37	.031 919	193.03	-999 975	.03	.031 945	193.03	.968 055	23
38	.043 501 .054 781	188.00	.999 973 .999 972	.02	.043 5 <b>27</b> .054 809	188.03	.956 473	22
40	8.065 776	183.25	9.999 971	.02	8.065 806	183.28	1.934 194	20
41	.076 500	178.73	.999 969	.03	.076 531	178.75	.923 469	19
42	.086 965	174.42	.999 968	.02	.086 997	174.43	.913 003	18
43	.097 183	170.30 166.40	.999 966	.03	.097 217	170.33	.902 783	17
44	.107 167	162.65	.999 964	.02	.107 203	162.67	.892 797	16
45	8.116 926	159.08	9.999 963	.03	8.116 963	159.12	1.883 037	15
46	.126 471	155.65	.999 961	.03	.126 510	155.68	.873 490	14
47	.135 810	152.38	.999 959	.02	.135 851	152.42	.864 149	13
49	•144 953 •153 907	149.23	.999 958 .999 956	.03	.144 996 .153 952	149.27	.846 048	11
50	8.162 681	146.23	9.999 954	.03	8.162 727	146.25	1.837 273	10
51	.171 280	143.32	.999 954	.03	.171 328	143.35	.828 672	9
52	.179 713	140.55	.999 950	.03	.179 763	140.58	.820 237	8
53	.187 985	137.87	.999 948	.03	.188 036	137.88	.811 964	7 6
54	.196 102	132.80	.999 946	.03	.196 156	132.83	.803 844	
55	8.204 070	130.42	9.999 944	.03	8.204 126	130.45	1.795 874	5
56	.211 895	128.10	.999 942	.03	.211 953	128.13	.788 047	4
57 58	.219 581	125.88	.999 940	.03	.219 641 .227 195	125.90	.780 359 .772 805	3 2
59	.234 557	123.72	.999 938	.03	.234 621	123.77	.765 379	ī
60	8.241 855	121.63	9.999 934	.03	8.241 921	121.67	1.758 079	0
	Oos.	D. 1".		D 1"		D 1//	Tg.	M.
	1 0081	D. I".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	TĞ.	m.

				I				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	8.241 855	110.60	9.999 934		8.241 921	*** 69	1.758 079	60
I	.249 033	119.63	.999 932	.03	.249 102	119.68 117.72	.750 898	59
2	.256 094	115.80	.999 929	.05	.256 165	115.83	•743 835	58
3	.263 042	113.98	.999 927	.03	.263 115	114.02	.736 885	57
4	.269 881	112.22	.999 925	.05	.269 956	112.25	.730 044	56
5 6	8.276 614	110.48	9.999 922	.03	8.276 691	110.53	1.723 309 .716 677	55
	.283 243	108.83	.999 9 <b>20</b> .999 918	.03	.283 323 .289 856	108.88	.710 144	54
7 8	.289 773 .296 207	107.23	.999 915	.05	.296 292	107.27	.703 708	53 52
9	.302 546	105.65	.999 913	.03	.302 634	105.70	.697 366	51
10	8.308 794	104.13	9.999 910	.05	8.308 884	104.17	1.691 116	50
II	.314 954	102.67	.999 907	.05	.315 046	102.70	.684 954	49
12	.321 027	99.82	.999 905	.03	.321 122	101.27 99.87	.678 878	48
13	.327 016	98.47	.999 902	.05	.327 114	98.52	.672 886	47
14	.332 924	97.15	.999 899	.03	.333 025	97.18	.666 975	46
15	8.338 753	95.85	9.999 897	.05	8.338 856	95.90	1.661 144	45
16	.344 504	94.62	.999 894	.05	.344 610	94.65	.655 390	44
17	.350 181	93.37	.999 891 .999 888	.05	.350 289	93.43	649 711	43
18	.355 783	92.20	.999 885	.05	.355 895	92.25	.644 105	42 41
19	.361 315	91.03	9.999 882	.05	.361 430 8.366 895	91.08		
20	8.366 777 .372 171	89.90	.999 879	.05	.372 292	89.95	1.633 105	40 39
22	.377 499	88.80	.999 876	.05	.377 622	88.83	.622 378	38
23	.382 762	87.72	.999 873	.05	.382 889	87.78	.617 111	37
24	.387 962	86.67 85.65	.999 870	.05	.388 092	86.72 85.70	.611 908	36
25	8.393 101	84.63	9.999 867	.05	8.393 234	84.68	1.606 766	35
26	.398 179	83.67	.999 864	.05	.398 315	83.72	.601 685	34
27	.403 199	82.70	.999 861	.05	.403 338	82.77	.596 662	33
28	.408 161	81.78	.999 858	.07	.408 304	81.82	.591 696	32
29	.413 068	80.85	.999 854	.05	.413 213	80.92	.586 787	31
30	8.417 919	79.97	9.999 851 .999 848	.05	8.418 068	80.02	1.581 932	30
31	.422 717 .427 462	79.08	.999 844	.07	.422 869 .427 618	79.15	.577 I 3I .572 382	29 28
33	.432 156	78.23	.999 841	.05	.432 315	78.28	.567 685	27
34	.436 800	77.40	.999 838	.05	.436 962	77.45	.563 038	26
35	8.441 394	76.57	9.999 834	.07	8.441 560	76.63	1.558 440	25
36	.445 941	75·78 74·98	.999 831	.05	.446 110	75.83	.553 890	24
37	.450 440	74.90	.999 827	.07	.450 613	75.05 74.28	.549 387	23
38	.454 893	73.47	.999 824	.07	.455 070	73.52	.544 930	22
39	.459 301	72.73	.999 820	.07	.459 481	72.80	.540 519	21
40	8.463 665	72.00	9.999 816	.05	8.463 849	72.05	1.536 151	20
41 42	.467 985 .472 263	71.30	.999 813 .999 809	.07	.468 172 .472 454	71.37	.531 828 .527 546	19
43	.476 498	70.58	.999 805	.07	.476 693	70.65	.523 307	17
44	.480 693	69.92	.999 801	.07	.480 892	69.98	.519 108	16
45	8.484 848	69.25	9.999 797	.07	8.485 050	69.30	1.514 950	15
46	.488 963	68.58 67.95	.999 794	.05	.489 170	68.67 68.00	.510 830	14
47	.493 040	67.30	.999 790	.07	.493 250	67.38	.506 750	13
48	.497 078	66.70	.999 786	.07	.497 293	66.75	.502 707	12
49	.501 080	66.08	.999 782	.07	.501 298	66.15	.498 702	II
50	8.505 045	65.48	9.999 778	.07	8.505 267	65.55	1.494 733	10
51	.508 974	64.88	·999 774	.08	.509 200	64.97	.490 800 486 002	9
52	.512 807	64.32	.999 769	.07	.513 098 .516 961	64.38	.486 902	7
54	.520 551	63.75	.999 761	.07	.520 790	63.82	.479 210	6
55	8.524 343	63.20	9.999 757	.07	8.524 586	63.27	1.475 414	5
56	.528 102	62.65	-999 753	.07	.528 349	62.72 62.18	.471 651	4
57	.531 828	61.58	.999 748	.07	.532 080	61.65	.467 920	3 2
58	·535 523	61.05	-999 744	.07	·535 779	61.13	.464 221	
59	.539 186	60.55	.999 740	.08	•539 447	60.62	.460 553	I
60	8.542 819		9.999 735	•	8.543 084		1.456 916	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

		D 1"	l Con	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot	
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	ייד יע		D. I .	Cot.	
0	8.542 819	60.05	9.999 735	.07	8.543 084 .546 691	60.12	1.456 916	бо
2	.546 422	59.55	.999 731	.08	.550 268	59.62	.453 339 .449 732	59 58
3	•549 995 •553 539	59.07	.999 722	.07	.553 817	59.15	.446 183	57
4	.557 054	58.58 58.10	.999 717	.08	.557 336	58.65 58.20	.442 664	56
4	8.560 540		9.999 713	.07	8.56c 828		1.439 172	55
5	.563 999	57.65	.999 708	.08	.564 291	57.72	.435 709	54
7	.567 431	57.20 56.75	.999 704	.07	.567 727	57.27 56.83	.432 273	53
8	.570 836	56.30	.999 699	.08	.571 137	56.38	.428 863	52
9	.574 214	55.87	.999 694	.08	.574 52C	55.95	.425 480	51
10	8.577 566	55.43	9.999 689	.07	8.577 877	55.52	1.422 123	50
II	.580 892	55.02	.999 685 .999 680	.o8	.581 208 .584 514	55.10	.418 792 .415 486	49
12	.584 193 .587 469	54.60	.999 675	.08	.587 795	54.68	.412 205	48
14	.590 721	54.20	.999 670	.08	.591 051	54.27	.408 949	46
15	8.593 948	53.78	9.999 665	.08	8.594 283	53.87	1.405 717	45
16	.597 152	53.40	.999 660	.08	.597 492	53.48	.402 508	44
17	.600 332	53.00 52.62	.999 655	.08 .08	.600 677	53.08	-399 323	43
18	.603 489	52.02	.999 650	.08	.603 839	52.70 52.32	.396 161	42
19	.606 623	51.85	.999 645	.08	.606 978	51.93	.393 022	41
20	8.609 734	51.48	9.999 640	.08	8.610 094	51.58	1.389 906	40
21	.612 823	51.13	.999 635	.IO	.613 189	51.22	.386 811	39
22	.615 891 .618 937	50.77	.999 629	.08	.616 262 .619 313	50.85	.383 738	38
23 24	.621 962	50.42	.999 624	.08	.622 343	50.50	.377 657	37 36
1 1	8.624 965	50.05	9.999 614	.08	8.625 352	50.15	1.374 648	
25 26	.627 948	49.72	.999 608	.IO	.628 340	49.80	.371 660	35 34
27	.630 911	49.38	.999 603	.08	.631 308	49.47	.368 692	33
28	.633 854	49.05 48.70	•999 597	.10	.634 256	49.13 48.80	.365 744	32
29	.636 776	48.40	.999 592	.10	.637 184	48.48	.362 816	31
30	8.639 680	48.05	9.999 586	.08	8.640 093	48.15	1.359 907	30
31	.642 563	47.75	.999 581	.10	.642 982	47.85	.357 018	29
32	.645 428	47.43	•999 575	.08	.645 853	47.52	-354 147	28
33	.648 274	47.13	.999 570	.10	.648 704	47.22	.351 296	27 26
34	.651 102 8.653 911	46.82	.999 564	.10	.651 537	46.9 <b>2</b>	1.345 648	
35 36	.656 702	46.52	9.999 558 •999 553	.08	8.654 352 .657 149	46.62	.342 851	25 24
37	.659 475	46.22	·999 533 ·999 547	.IO	.659 928	46.32	.340 072	23
38	.662 230	45.92	.999 541	.IO	.662 689	46.02	.337 311	22
39	.664 968	45.63	•999 535	.IO .IO	.665 433	45.73	-334 567	21
40	8.667 689	45.35	9.999 529	.08	8.668 160	45.45	1.331 840	20
41	.670 393	45.07 44.78	.999 524	.10	.670 870	45.17 44.88	.329 130	19
42	.673 080	44.52	.999 518	.10	.673 563	44.60	.326 437	18
43	.675 751	44.23	.999 512	.10	.676 239	44.35	.323 761	17
44	.678 405	43.97	.999 506	.IO	.678 900	44.07	.321 100	16
45	8.681 043	43.70	9.999 500	.12	8.681 544	43.80	1.318 456	15
46	.683 665 .686 272	43.45	·999 493 ·999 487	.10	.684 172 .686 784	43.53	.315 828	14
48	.688 863	43.18	.999 481	.IO	.689 381	43.28	.310 619	12
49	.691 438	42.92	999 475	.10	.691 963	43.03	.308 037	II
50	8.693 998	42.67	9.999 469	.10	8.694 529	42.77	1.305 471	10
51	.696 543	42.42	.999 463	.10	.697 081	42.53	.302 919	9
52	.699 073	42.17 41.93	.999 456	.I2 .IO	.699 617	42.27 42.03	.300 383	8
53	.701 589	41.68	.999 450	.12	.702 139	41.78	.297 861	7 6
54	.704 090	41.45	•999 443	.IO	.704 646	41.57	•295 354	
55	8.706 577	41.20	9.999 437	.IO	8.707 140	41.30	1.292 860	5
56 57	.709 049 .711 507	40.97	•999 431	.12	.709 618 .712 083	41.08	.290 382	4 3
58	.713 952	40.75	.999 <b>424</b> .999 <b>41</b> 8	.IO	.714 534	40.85	.285 466	2
59	.716 383	40.52	.999 411	.12	.716 972	40.63	.283 028	I
60	8.718 800	40.28	9.999 404	.12	8.719 396	40.40	1.280 604	0
	Cos.	D. 1".		D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	М.
	1 0081	Di I''i	Sen.	D. 1".	006	Di I'i	TŘ.	787.

				<b>3</b> °				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	8.718 800	40.07	9.999 404	.IO	8.719 396	40.17	1.280 604	60
I	.721 204	39.85	.999 398	.12	.721 806	39.97	.278 194	59
2	.723 595	39.62	.999 391 .999 384	.12	.724 204 .726 588	39.73	.275 796	58 57
3 4	.725 972	39.42	.999 304	.10	.728 959	39.52	.271 041	56
5	8.730 688	39.18	9.999 371	.12	8.731 317	39.30	1.268 683	55
6	.733 027	38.98	.999 364	.12	.733 663	39.10	.266 337	54
7 8	.735 354	38.78 38.55	-999 357	.I2 .I2	.735 996	38.88 38.68	.264 004	53
	.737 667	38.37	.999 350	.12	.735 996 .738 317	38.48	.261 683	52
9	.739 969	38.17	∙999 343	.12	.740 626	38.27	•259 374	51
10	8.742 259	37.95	9.999 336	.12	8.742 922	38.08	1.257 078	50
11	.744 536 .746 802	37.77	.999 329 .999 322	.12	.745 207 .747 479	37.87	.254 793 .252 521	49 48
13	.749 055	37.55	.999 315	.12	.749 740	37.68	.250 260	47
14	.751 297	37.37	.999 308	.I2 .I2	.751 989	37.48	.248 011	46
15	8.753 528	37.18 36.98	9.999 301	.12	8.754 227	37.30	1.245 773	45
16	·755 747	36.80	.999 294	.12	.756 453	37.10 36.92	.243 547	44
17	·757 955	36.60	.999 287	.13	.758 668	36.73	.241 332	43
18	.760 151	36.43	.999 279 .999 272	.12	.760 872 .763 065	36.55	.239 128	42 41
20	.762 337 8.764 511	36.23	9.999 272	.12	8.765 246	36.35	1.234 754	40
21	.766 675	36.07	.999 257	.13	.767 417	36.18	.232 583	39
22	.768 828	35.88	.999 250	.12	.769 578	36.02	.230 422	38
23	.770 970	35.70 35.52	.999 242	.12	.771 727	35.82 35.65	.228 273	37
24	.773 101	35.37	•999 <sup>2</sup> 35	.13	.773 866	35.48	.226 134	36
25	8.775 223	35.17	9.999 227	.I 2•	8.775 995	35.32	1.224 005	35
26	•777 333	35.02	.999 220	.13	.778 114 .780 222	35.13	.221 886	34
28	·779 434 .781 524	34.83	.999 212 .999 205	.12	.782 320	34.97	.217 680	33
29	.783 605	34.68	.999 197	.13	.784 408	34.80	.215 592	31
30	8.785 675	34.50	9.999 189	.13	8.786 486	34.63	1.213514	30
31	.787 736	34·35 34·18	.999 181	.12	.788 554	34·47 34·32	.211 446	29
32	.789 787 .791 828	34.02	.999 174	.13	.790 613	34.15	.209 387	28
33	.793 859	33.85	.999 166	.13	.792 662 .794 701	33.98	.207 338	27 26
35	8.795 881	33.70	.999 158	.13	8.796 731	33.83	1.203 269	25
36	.797 894	33.55	9.999 1 <b>50</b> .999 142	.13	.798 752	33.68	.201 248	24
37	.799 897	33.38 33.25	.999 134	.13	.800 763	33·5 <sup>2</sup> 33·37	.199 237	23
38	.801 892	<b>3</b> 3.23 <b>3</b> 3.07	.999 126	.13	.802 765	33.22	.197 235	22
39	.803 876	32.93	.999 118	.13	.8 <b>0</b> 4 758	33.07	.195 242	21
40	8.805 852 .807 819	32.78	9.999 110	.13	8.806 742	32.92	1.193 258	20
41	.809 777	32.63	.999 102	.13	.8 <b>0</b> 8 717 .810 683	32.77	.189 317	19
43	.811 726	32.48	.999 094 .999 086	.13	.812 641	32.63	.187 359	17
44	.813 667	32.35 32.20	•999 077	.15	.814 589	32.47 32.33	.185 411	16
45	8.815 599	32.05	9.999 069	.13	8.816 529	32.20	1.183 471	15
46	.817 522	31.90	.999 061	.13	.818 461	32.05	.181 539	14
47	.819 436 .821 343	31.78	.999 053 .999 044	.15	.820 384 .822 298	31.90	.179 616	13
49	.823 240	31.62	.999 044	.13	.824 205	31.78	.177 702 .175 <b>7</b> 95	11
50	8.825 130	31.50	9.999 027	.15	8.826 103	31.63	1.173 897	10
51	.827 011	31.35	.999 019	.13	.827 992	31.48	.172 008	9
52	.828 884	31.22 31.08	.999 010	.15	.829 874	31.37 31.23	.170 126	8
53	.830 749	30.97	.999 002	.15	.831 748	31.08	.168 252	7 6
54	.832 607 8.834 456	30.82	.998 993 9.998 984	.15	.833 613	30.97	.166 387	
55 56	.836 297	30.68	.998 976	.13	.837 321	30.83	1.164 529	5 4
57	.838 130	30.55	.998 967	.15	.839 163	30.70	.160 837	3
58	.839 956	30.43 30.30	.998 958	.15	.840 998	30.58 30.45	.159 002	2
59	.841 774	30.18	.998 950	.15	.842 825	30.32	.157 175	I
60	8.843 585		9.998 941		8.844 644		1.155 356	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

,				40				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	8.843 585	30.03	9.998 941	.15	8.844 644	30.18	1.155 356	60
I	.845 387	29.93	.998 932	.15	.846 455	30.08	.153 545	59
2	.847 183	29.80	.998 923	.15	.848 260	29.95	.151 740	58
3	.848 971	29.67	.998 914 .998 9 <b>05</b>	.15	.850 057 .851 846	29.82	.149 943	57
4	.850 751	29.57		.15		29.70	.148 154	56
5 6	8.852 525	29.43	9.998 896 .998 887	.15	8.853 628	29.58	1.146 372	55
1 1	.854 291	29.30	.998 878	.15	.855 403 .857 171	29.47	.144 597	54
7 8	.856 049 .857 801	29.20	.998 869	.15	.858 932	29.35	.142 829 .141 068	53
9	.859 546	29.08	.998 860	.15	.860 686	29.23	.139 314	52 51
10	8.861 283	28.95	9.998 851	.15	8.862 433	29.12	1.137 567	50
11	.863 014	28.85	.998 841	.17	.864 173	29.00	.135 827	49
12	.864 738	28.73	.998 832	.15	.865 906	28.88	.134 094	48
13	.866 455	28.62	.998 823	.15	.867 632	28.77	.132 368	47
14	.868 i65	28.50	.998 813	.17	.869 351	28.65 28.55	.130 649	46
15	8.869 868	28.38	9.998 804	.15	8.871 064	20.55	1.128 936	45
16	.871 565	28.28	.998 795	.15	.872 770	28.43	.127 230	44
17	.873 255	28.17 28.05	.998 785	.17	.874 469	28.32 28.22	.125 531	43
18	.874 938		.998 776	.15	.876 162	28.12	.123 838	42
19	.876 615	27.95 27.83	.998 766	.17	.877 849	28.00	.122 151	41
20	8.878 285		9.998 757	.17	8.879 529	27.88	1.120 471	40
21	.879 949	27.73 27.63	.998 747	.17	.881 202	27.78	.118 798	39
22	.881 607	27.52	.998 738	.17	.882 869	27.68	.117 131	38
23	.883 258	27.42	.998 728	.17	.884 530	27.58	.115 470	37
24	.884 903	27.32	.998 718	.17	.886 185	27.47	.113 815	36
25	8.886 542	27.20	9.998 708	.15	8.887 833	27.38	1.112 167	35
26	.888 174	27.12	.998 699	.17	.889 476	27.27	.110 524	34
27	.889 801	27.00	.998 689	.17	.891 112	27.17	.108 888	33
28	.891 421 .893 035	26.90	.998 6 <b>7</b> 9 .998 669	.17	.892 <b>742</b> .894 366	27.07	.107 258	32
29		26.80		.17		26.97		31
30	8.894 643 .896 <b>2</b> 46	26.72	9.998 659	.17	8.895 984	26.87	1.104 016	30
31	.897 842	26.60	.998 649 .998 639	.17	.897 596 .899 203	26.78	.102 404	29
33	.899 432	26.50	.998 629	.17	.900 803	26.67	.099 197	27
34	.901 017	26.42	.998 619	.17	.902 398	26.58	.097 602	26
35	8.902 596	26.32	9.998 609	.17	8.903 987	26.48	1.096 013	25
36	.904 169	26.22	.998 599	.17	.905 570	26.38	.094 430	24
37	.905 736	26.12	.998 589	.17	.907 147	26.28 26.20	.092 853	23
38	.907 297	26.02	.998 578	.18	.908 719	26.10	.091 281	22
39	.908 853	25.93 25.85	.998 568	.17	.910 285	26.02	.089 715	21
40	8.910 404		9.998 558	.17	8.911 846		1.088 154	20
41	.911 949	25.75	.998 548	.17	.913 401	25.92 25.83	.086 599	19
42	.913 488	25.65 25.57	.998 537	.17	.914 951	25.73	.085 049	18
43	.915 022	25.47	.998 527	.18	.916 495	25.65	.083 505	17
44	.916 550	25.38	.998 516	.17	.918 034	25.57	.081 966	16
45	8.918 073	25.30	9.998 506	.18	8.919 568	25.47	1.080 432	15
46	.919 591	25.20	-998 495	.17	.921 096	25.38	.078 904	14
47	.921 103	25.12	.998 485	.18	.922 619 .924 136	25.28	.077 381	13
48	.922 610 .924 112	25.03	.998 474 .998 464	.17	.925 649	25.22	.075 864	12
1	8.925 609	24.95	9.998 453		8.927 156	25.12	1.072 844	10
50 51		24.85	.998 442	.18	.928 658	25.03	.071 342	10
52	.927 100	24.78	.998 431	.18	.930 155	24.95	.069 845	8
53	.930 068	24.68	.998 421	.17 .18	.931 647	24.87	.068 353	
54	.931 544	24.60	.998410	.18	.933 134	24.78	.066 866	7 6
55	8.933 015	24.52	9.998 399	l .	8.934 616	24.70	1.065 384	5
56	.934 481	24.43	.998 388	.18	.936 093	24.62	.063 907	4
57	.935 942	24.35	.998 377	.18	.937 565	24.53	.062 435	3
58	.937 398	24.27 24.20	.998 366	.18	.939 032	24.45 24.37	.060 968	2
59	.938 850	24.10	.998 355	.18	.940 494	24.30	.059 506	r
60	8.940 296		9.998 344		8.941 952		1.058 048	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				5°				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	8.940 296	24.03	9.998 344	.18	8.941 952	24.20	1.058 048	60
I	.941 738	23.93	.998 333	.18	.943 404	24.13	.056 596	59
2	.943 174	23.87	.998 322	.18	.944 852	24.05	.055 148	58
3	.944 606	23.80	.998 311	.18	.946 295	23.98	.053 705	57
4	.946 034	23.70	.998 300	.18	.947 734	23.90	.052 266	56
5 6	8.947 456 .948 874	23.63	9.998 289 .998 277	.20	8.949 168	23.82	1.050 832	55
	.950 287	23.55	.998 266	.18	.950 597 .952 021	23.73	.049 403	54
7 8	.951 696	23.48	.998 255	.18	.953 441	23.67	.046 559	52
9	.953 100	23.40	.998 243	.20	.954 856	23.58	.045 144	51
10	8.954 499	23.32	9.998 232		8.956 267	23.52	1.043 733	50
11	.955 894	23.25	.998 220	.20	.957 674	23.45	.042 326	49
12	.957 284	23.17	.998 209	.20	.959 075	23.30	.040 925	48
13	.958 670	23.03	.998 197	.18	.960 473	23.22	.039 527	47
14	.960 052	22.95	.998 186	.20	.961 866	23.15	.038 134	46
15	8.961 429	22.87	9.998 174	.18	8.963 255	23.07	1.036 745	45
16	.962 801	22.82	.998 163 .998 151	.20	.964 639 .966 019	23.00	.035 361	44
17	.964 170	22.73	.998 139	.20	.967 394	22.92	.033 981	43
19	.966 893	22.65	.998 128	.18	.968 766	22.87	.031 234	41
20	8.968 249	22.60	9.998116	.20	8.970 133	22.78	1.029 867	40
21	.969 600	22.52	.998 104	.20	.971 496	22.72	.028 504	39
22	.970 947	22.45	.998 092	.20	.972 855	22.65	.027 145	38
23	.972 289	22.37	.998 080	.20	.974 209	22.57 22.52	.025 791	37
24	.973 628	22.23	.998 068	.20	.975 560	22.43	.024 440	36
25	8.974 962	22.18	9.998 <b>05</b> 6	.20	8.976 906	22.37	1.023 094	35
26	.976 293	22.10	.998 044	.20	.978 248	22.30	.021 752	34
27	.977 619 .978 941	22.03	.998 032 .998 020	.20	.979 586	22.25	.020 414	33
29	.980 259	21.97	.998 008	.20	.980 921 .982 251	22.17	.019 079 .017 749	32 31
30	8.981 573	21.90	9.997 996	.20	8.983 577	22.10	1.016 423	30
31	.982 883	21.83	.997 984	.20	.984 899	22.03	.015 101	29
32	.984 189	21.77	.997 972	.20	.986 217	21.97	.013 783	28
33	.985 491	21.70	-997 959	.22	.987 532	21.92	.012 468	27
34	.986 789	21.57	•997 947	.20	.988 842	21.78	.011 158	26
35	8.988 083	21.52	9.997 935	.22	8.990 149	21.70	1.009 851	25
36	.989 374	21.43	.997 922	.20	.991 451	21.65	.008 549	24
37	.990 660 .991 943	21.38	.997 910 .997 897	.22	.992 750	21.58	.007 250	23
38 39	.991 943	21.32	.997 885	.20	.994 045 •995 337	21.53	.004 663	22 21
40	8.994 497	21.25	9.997872	.22	8.996 624	21.45	1.003 376	20
41	.995 768	21.18	.997 860	.20	.997 908	21.40	.002 092	19
42	.997 036	21.13	.997 847	.22	.999 188	21.33	.000 812	18
43	.998 299	21.05	.997 835	.20	9.000 465	21.28	0.999 535	17
44	.999 560	20.93	.997 822	.22	.001 738	21.15	.998 262	16
45	9.000 816	20.88	9.997 809	.20	9.003 007	21.08	0.996 993	15
46	.002 069	20.82	·997 797	.22	.004 272	21.03	.995 728	14
47	.003 318	20.75	.997 784	.22	.005 534	20.97	.994 466	13
48 49	.004 503	20.70	.997 771	.22	.006 <b>7</b> 92 .008 047	20.92	.993 208	12
50	9.007 044	20.65	.997 758	.22	9.009 298	20.85	0.990 702	10
51	.008 278	20.57	9·997 745 •997 732	.22	.010 546	20.80	.989 454	9
52	.009 510	20.53	.997 719	.22	.011 790	20.73	.988 210	8
53	.010 737	20.45 20.42	.997 706	.22	.013 031	20.68 20.62	.986 969	7 6
54	.011 962	20.33	.997 693	.22	.014 268	20.57	.985 732	
55	9.013 182	20.30	9.997 680	.22	9.015 502	20.5C	0.984 498	5
56	.014 400	20.22	.997 667	.22	.016 732	20.45	.983 268	4
57 58	.015 613	20.18	.997 654	.22	.017 959	20.4C	.982 041 .980 817	3 2
59	.018 031	20.12	.997 641	.22	.019 183	20.33	.980 817	1
60	9.019 235	20.07	9.997 614	.23	9.021 620	20.28	0.978 380	0
		D 1"		77.7		- D 34		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				60				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	l	D. 1".	Cot.	
0	9.019 235	20.00	9.997 614	.22	9.021 620	20.23	0.978 380	60
2	.020 435	19.95	.997 601	.22	.022 834	20.17	.977 166	59
3	.022 825	19.88	997 574	.23	.024 044	20.12	.975 956	58
4	.024 016	19.85	.997 561	.22	.026 455	20.07	•974 749 •9 <b>7</b> 3 545	57 56
	9.025 203	19.78	9.997 547	.23	9.027 655	20.00	0.972 345	55
5	.026 386	19.72	.997 534	.22	.028 852	19.95	.971 148	54
7 8	.027 567	19.62	.997 520	.23	.030 046	19.90	.969 954	53
	.028 744	19.57	.997 507	.23	.031 237	19.80	.968 763	52
9	.029 918	19.52	•997 493	.22	.032 425	19.73	.967 575	51
10	9.031 089	19.47	9.997 480	.23	9.033 609	19.70	0.966 391	50
12	.032 257	19.40	.997 466	.23	.034 791	19.63	.965 209	49
13	.034 582	19.35	997 439	.22	.037 144	19.58	.964 031	48
14	.035 741	19.32	-997 425	.23	.038 316	19.53	.961 684	46
15	9.036 896	19.20	9.997 411	.23	9.039 485	19.48	0.960 515	45
16	.038 048	19.15	-997 397	.23	.040 651	19.43	959 349	44
17	.039 197	19.08	.997 383	.23	.041 813	19.37	.958 187	43
18	.040 342	19.05	.997 369	.23	.042 973	19.28	.957 027	42
20	9.042 625	19.00	.997 355	.23	.044 130	19.23	.955 870	41
21	.043 762	18.95	9.997 341	.23	9.045 284 .046 434	19.17	0.954 716	40
22	.044 895	18.88	.997 313	.23	.047 582	19.13	.953 566	39
23	.046 026	18.80	.997 299	.23	.048 727	19.08	.951 273	37
24	.047 154	18.75	.997 285	.23	.049 869	19.03	.950 131	36
25	9.048 279	18.68	9.997 271	.23	9.051 008	18.93	0.948 992	35
26	.049 400	18.65	.997 257	.25	.052 144	18.88	.947 856	34
27	.050 519	18.60	.997 242 .997 228	.23	.053 277	18.83	.946 723	33
29	.052 749	18.57	.997 214	.23	.054 407	18.80	•945 593 •944 465	32
30	9.053 859	18.50	9.997 199	.25	9.056 659	18.73	0.943 341	30
31	.054 966	18.45 18.42	.997 185	.23	.057 781	18.70	.942 219	29
32	.056 071	18.35	.997 170	.25	.058 900	18.65 18.60	.941 100	28
33	.057 172	18.32	.997 156	.25	.060 016	18.57	.939 984	27
34	.058 271 9.059 367	18.27	.997 141	.23	.061 130	18.50	.938 870	26
35 36	.060 460	18.22	9.997 127	.25	9.062 240 .063 348	18.47	0.937 760	25
37	.061 551	18.18	.997 098	.23	.064 453	18.42	.936 652	24
38	.062 639	18.13 18.08	.997 083	.25 .25	.065 556	18.38 18.32	-934 444	22
39	.063 724	18.03	.997 068	.25	.066 655	18.28	•933 345	21
40	9.064 806	17.98	9.997 053	.23	9.067 752	18.23	0.932 248	20
41	.065 885 .066 962	17.95	.997 039	.25	.068 846	18.20	.931 154	19
42	.068 036	17.90	.997 024 .997 009	.25	.069 938	18.15	.930 062	18
44	.069 107	17.85	.996 994	.25	.072 113	18.10	.928 973	17
45	9.070 176	17.82	9.996 979	.25	9.073 197	18.07	0.926 803	15
46	.071 242	17.77	.996 964	.25	.074 278	18.02	.925 722	14
47	.072 306	17.73 17.67	.996 949	.25 .25	.075 356	17.97	.924 644	13
48	.073 366	17.63	.996 934	.25	.076 432	17.88	.923 568	12
49	.074 424	17.60	.996 919	.25	.077 505	17.85	.922 495	II
50 51	9.075 480 .076 533	17.55	9.996 904 .996 889	.25	9.078 576	17.80	0.921 424	10
52	.077 583	17.50	.996 874	.25	.079 644 .080 710	17.77	.920 350	9 8
53	.078 631	17.47	.996 858	.27	.081 773	17.72	.918 227	7
54	.079 676	17.42 17.38	.996 843	.25 .25	.082 833	17.67 17.63	.917 167	7 6
55	9.080 719	17.33	9.996 828	.27	9.083 891	17.60	<b>0.</b> 916 109	
56 57	.081 759 .082 797	17.30	.996 812	.25	.084 947	17.55	.915 053	4
58	.083 832	17.25	.996 797 .996 782	.25	.086 000	17.50	.914 000	5 4 3 2
59	.084 864	17.20	.996 766	.27	.088 098	17.47	.912 950	1
60	9.085 894	17.17	9.996 751	.25	9.089 144	17.43	0.910 856	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

	7°									
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Oot.			
0	9.085 894	17.13	9.996 751	.27	9.089 144	17.38	0.910 856	60		
I	.086 922	17.08	.996 735	.25	.090 187	17.35	.909 813	59		
2	.087 947	17.05	.996 720 .996 704	.27	.091 228 .092 266	17.30	.908 772 .907 734	58 57		
3 4	.089 990	17.00	.996 688	.27	.093 302	17.27	.906 698	56		
	9.091 008	16.97	9.996 673	.25	9.094 336	17.23	0.905 664	55		
5 6	.092 024	16.93 16.88	.996 657	.27	.095 367	17.18 17.13	.904 633	54		
7 8	.093 037	16.83	.996 641	.27	.096 395	17.12	.903 605	53		
	.094 047	16.82	.996 625 .996 610	.25	.097 422	17.07	.902 578	52		
9	.095 056	16.77		.27	.098 446	17.03	.901 554	51		
10	9.096 062	16.72	9.996 594 .996 578	.27	9.099 468 .100 487	16.98	0.900 532	50 49		
12	.098 066	16.68	.996 562	.27	.101 504	16.95	.898 496	48		
13	.099 065	16.65 16.62	.996 546	.27	.102 519	16.92 16.88	.897 481	47		
14	.100 062	16.57	.996 530	.27	.103 532	16.83	.896 468	46		
15	9.101 056	16.53	9.996 514	.27	9.104 542	16.80	0.895 458	45		
16	.102 048	16.48	.996 498	.27	.105 550	16.77	.894 450 .893 444	44		
17	.103 037	16.47	.996 482 .996 465	.28	.106 556 .107 559	16.72	.892 441	43 42		
19	.105 010	16.42	.996 449	.27	.108 560	16.68	.891 440	41		
20	9.105 992	16.37	9.996 433	.27	9.109 559	16.65	0.890 441	40		
21	.106 973	16.35	.996 417	.27	.110 556	16.62 16.58	.889 444	39		
22	.107 951	16.30 16.27	.996 400	.27	.111 551	16.53	.888 449	38		
23	.108 927	16.23	.996 384	.27	.112 543	16.50	.887 457 .886 467	37		
24	.109 901	16.20	.996 368	.28	.113 533	16.47	0.885 479	36		
25	9.110 873	16.15	9.996 351 .996 335	.27	9.114 521	16.43	.884 493	35		
27	.112 809	16.12	.996 318	.28	.116 491	16.40	.883 509	34 33		
28	.113 774	16.08 16.05	.996 302	.27	.117 472	16.35 16.33	.882 528	32		
29	.114 737	16.02	.996 285	.27	.118 452	16.28	.881 548	31		
30	9.115 698	15.97	9.996 269	.28	9.119 429	16.25	0.880 571	30		
31	.116 656	15.95	.996 252	.28	.120 404	16.22	.879 596 .878 623	29		
32	.117 613	15.90	.996 235 .996 219	.27	.121 377 .122 348	16.18	.877 652	28		
34	.119 519	15.87	.996 202	.28	.123 317	16.15	.876 683	26		
35	9.120 469	15.83	9.996 185	.28	9.124 284	16.12 16.08	0.875 716	25		
36	.121 417	15.80 15.75	.996 168	.28 .28	.125 249	16.03	.874 751	24		
37	.122 362	15.73	.996 151	.28	.126 211	16.02	.873 789	23		
38	.123 306	15.70	.996 134 .996 117	.28	.127 172 .128 130	15.97	.872 828 .871 870	22 2I		
39	.124 248	15.65	9.996 100	.28	9.129 087	15.95	0.870 913	20		
40 41	9.125 187	15.63	.996 083	.28	.130 041	15.90	.869 959	19		
42	.127 060	15.58	.996 066	.28	.130 994	15.88	.869 006	18		
43	.127 993	15.55 15.53	.996 049	.28	.131 944	15.83 15.82	.868 056	17		
44	.128 925	15.48	.996 032	.28	.132 893	15.77	.867 107	16		
45	9.129 854	15.45	9.996 015	.28	9.133 839	15.75	0.866 161	15		
46	.130 781	15.42	.995 998 .995 980	.30	.134 784 .135 726	15.70	.865 216 .864 274	14		
47	.132 630	15.40	.995 963	.28	.136 667	15.68	.863 333	13		
49	.133 551	15.35	.995 946	.28	.137 605	15.63	.862 395	II		
50	9.134 470	15.32 15.28	9.995 928	.30	9.138 542	15.62	0.861 458	10		
51	.135 387	15.27	.995 911	.28	.139 476	15.57 15.55	.860 524	9		
52	.136 303	15.22	•995 <sup>8</sup> 94	.30	.140 409	15.52	.859 591	8		
53	.137 216	15.20	.995 876 .995 859	.28	.141 340 .142 269	15.48	.858 660 .857 731	7 6		
54		15.15	9.995 841	.30		15.45	0.856 804			
55	9.139 037	15.12	.995 823	.30	9.143 196	15.42	.855 879	5 4		
57	.140 850	15.10	.995 806	.28	.145 044	15.38	.854 956	3		
58	.141 754	15.07	.995 788	.30	.145 966	15.37	.854 034	2		
59	.142 655	15.00	.995 771	.30	.146 885	15.30	.853 115	1		
60	9.143 555		9.995 753	-	9.147 803		0.852 197	0		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.		

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.143 555		9.995 753		9.147 803		0.852 197	60
I	.144 453	14.97	•995 735	.30	.148 718	15.25	.851 282	59
2	.145 349	14.93	.995 717	.30	.149 632	15.23 15.20	.850 368	58
3	.146 243	14.88	.995 699	.30	.150 544	15.17	.849 456	57
4	.147 136	14.83	.995 681	.28	.151 454	15.15	.848 546	56
5	9.148 026	14.82	9.995 664 .995 646	.30	9.152 363 .153 269	15.10	0.847 637 .846 731	55
7	.140 913	14.78	.995 628	.30	.154 174	15.08	.845 826	54
8	.150 686	14.73	.995 610	.30	.155 077	15.05 15.02	.844 923	52
9	.151 569	14.72 14.70	.995 591	.32	.155 978	14.98	.844 022	51
10	9.152 451	14.65	9.995 573	.30	9.156 877	14.97	0.843 123	50
II	.153 330	14.63	•995 555	.30	.157 775	14.93	.842 225	49
12	.154 208 .155 083	14.58	.995 537 .995 519	.30	.158 671 .159 565	14.90	.841 329 .840 435	48
14	.155 957	14.57	.995 501	.30	.160 457	14.87	.839 543	46
15	9.156830	14.55	9.995 482	.32	9.161 347	14.83	0.838 653	45
16	.157 700	14.50 14.48	.995 464	.30	.162 236	14.82	.837 764	44
17	.158 569	14.43	.995 446	.32	.163 123	14.75	.836 877	43
18	.159 435	14.43	.995 427	.30	.164 008	14.73	.835 992	42
19	9.161 164	14.38	.995 409	.32	.164 892	14.70	.835 108	41
20 2I	.162 025	14.35	9.995 390 .995 372	.30	9.165 774 .166 654	14.67	0.834 226 .833 346	39
22	.162 885	14.33	.995 353	.32	.167 532	14.63	.832 468	38
23	.163 743	14.30 14.28	∙995 334	.32	.168 409	14.62 14.58	.831 591	37
24	.164 600	14.23	.995 316	.32	.169 284	14.55	.830 716	36
25	9.165 454	14.22	9.995 297	.32	9.170 157	14.53	0.829 843	35
26	.166 307	14.20	.995 278	.30	.171 029	14.50	.828 971 .828 101	34
27	.167 159	14.15	.995 260 .995 241	.32	.171 899 .172 767	14.47	.827 233	33
29	.168 856	14.13	.995 222	.32	.173 634	14.45	.826 366	31
30	9.169 702	14.10	9.995 203	.32	9.174 499	14.42	0.825 501	30
31	.170 547	14.08 14.03	.995 184	.32	.175 362	14.38 14.37	.824 638	29
32	.171 389	14.02	.995 165	.32	.176 224	14.33	.823 776	28
33	.172 230 .173 070	14.00	.995 146 .995 127	.32	.177 084 .177 942	14.30	.822 916 .822 058	27 26
	9.173 908	13.97	9.995 108	.32	9.178 799	14.28	0.821 201	
35 36	.174 744	13.93	.995 089	.32	.179 655	14.27	.820 345	25 24
37	.175 578	13.90 13.88	.995 070	.32	.180 508	14.22 14.20	.819 492	23
38	.176 411	13.85	.995 051	.32	.181 360	14.18	.818 640	22
39	.177 242	13.83	.995 032	.32	.182 211	14.13	.817 789	21
40	9.178 072 .178 900	13.80	9.995 013	-33	9.183 059	14.13	0.816 941 .816 093	20
4I 42	.179 726	13.77	·994 993 ·994 974	.32	.183 907 .184 752	14.08	.815 248	19
43	.180 551	13.75	•994 955	.32	.185 597	14.08	.814 403	17
44	.181 374	13.72 13.70	•994 935	·33 ·32	.186 439	14.03 14.02	.813 561	16
45	9.182 196	13.67	9.994 916	.33	9.187 280	14.00	0.812 720	15
46	.183 016	13.63	.994 896	.32	.188 120	13.97	.811880	14
47	.183 834	13.62	.994 877 .994 857	•33	.188 958 .189 794	13.93	.811 042 .810 206	13 12
49	.185 466	13.58	.994 838	.32	.190 629	13.92	.809 371	II
50	9.186 280	13.57	9.994 818	•33	9.191 462	13.88	0.808 538	10
51	.187 092	13.53 13.52	.994 798	•33	.192 294	13.87 13.83	.807 706	9
52	.187 903	13.48	·994 <b>77</b> 9	.32 ·33	.193 124	13.82	.806 876	8
53 <b>54</b>	.188 712	13.45	·994 759	•33	.193 953 .194 780	13.78	.806 047 .805 220	7
55	9.190 325	13.43	•994 <b>7</b> 39 9.994 <b>7</b> 20	.32	9.195 606	13.77	0.804 394	5
56	.191 130	13.42	.994 700	·33	.196 430	13.73 13.72	.803 570	4
57	.191 933	13.38 13.35	.994 680	·33 ·33	.197 253	13.68	.802 747	3 2
58	.192 734	13.33	.994 660	.33	.198 074	13.67	.801 926	2
59	.193 534	13.30	.994 640	.33	.198 894	13.65	.801 106 0.800 287	0
60	9.194 332		9.994 620		9.199 713	- D 144		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

90									
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.		
	9.194 332		9.994 620		9.199 713	13.60	0.800 287	60	
0	.195 129	13.28	.994 600	.33	.200 529	13.60	·799 47I	59	
2	.195 925	13.27	.994 580	·33 ·33	.201 345	13.57	.798 655 .797 841	58	
3	.196 719	13.23 13.20	.994 560	.33	.202 159	13.53	.797 041 .797 029	57 56	
4	.197 511	13.18	.994 540	.35	.202 971	13.52	0.796 218		
	9.198 302	13.15	9.994 519	.33	9.203 782	13.50	.795 408	55 54	
5	.199 091	13.13	.994 499	.33	.204 592	13.47	.794 600	53	
7	.199 879	13.12	•994 479	-33	.205 400	13.45	.793 793	52	
8	.200 666	13.08	.994 459 .994 438	⋅35	.207 013	13.43	.792 987	51	
9	.201 451	13.05	9.994 418	∙33	9.207 817	13.40	0.792 183	50	
10	9.202 234	13.05	.994 398	-33	.208 619	13.37	.791 381	49	
II	.203 017	13.00	994 377	-35	.209 420	13.35 13.33	.790 580	48	
12	.203 797	13.00	994 357	.33	.210 220	13.30	.789 780	47	
14	.205 354	12.95	.994 336	·35 ·33	.211 018	13.28	.788 982	46	
15	9.206 131	12.95	9.994 316	•35	9.211 815	13.27	0.788 185	45	
16	.206 906	12.92	.994 295	.35	.212 611	13.23	.787 389 .786 595	44	
17	.207 679	12.88	.994 274	-33	.213 405	13.22	.785 802	42	
18	.208 452	12.83	.994 254	.35	.214 198 .214 <b>9</b> 89	13.18	.785 011	41	
19	.209 222	12.83	.994 233	-35	9.215 780	13.18	0.784 220	40	
20	9.209 992	12.80	9.994 212	-35	.216 568	13.13	.783 432	39	
21	.210 760	12.77	.994 191 .994 171	⋅33	.217 356	13.13	.782 644	38	
22	.211 526	12.75	.994 150	35	.218 142	13.10	.781 858	37	
23	.213 055	12.73	.994 129	.35	.218 926	13.07	.781 074	36	
	9.213 818	12.72	9.994 108	-35	9.219 710	13.03	0.780 290	35	
25	.214 579	12.68	.994 087	·35	.220 492	13.00	.779 508 .778 728	34	
27	.215 338	12.65	<b>.9</b> 94 066	-35	.221 272	13.00	.777 948	33	
28	.216 097	12.62	.994 045	•35	.222 052 .222 830	12.97	.777 170	31	
29	.216 854	12.58	.994 024	-35	_	12.95	0.776 393	30	
30	9.217 609	12.57	9.994 003	-35	9.223 607	12.92	.775 618	29	
31	.218 363	12.55	.993 982	-37	.225 156	12.90	.774 844	28	
32	.219 116	12.53	.993 939	-35	.225 929	12.88	.774 071	27	
33	.220 618	12.50	.993 918	-35	.226 700	12.85	.773 300	26	
35	9.221 367	12.48	9.993 897	•35	9.227 471	12.80	0.772 529	25	
36	.222 115	12.47	<b>.9</b> 93 875	·37 ·35	.228 239	12.80	.771 761	24 23	
37	.222 861	12.43	.993 854	-37	.229 007	12.77	.770 993 .770 227	22	
38	.223 606	12.38	.993 832	-35	.229 773	12.77	.769 461	21	
39	.224 349	12.38	.993 811	-37	9.231 302	12.72	0.768 698	20	
40	9.225 092	12.35	9.993 789	-35	.232 065	12.72	.767 935	19	
41	.225 833	12.33	.993 <b>7</b> 68 .993 <b>7</b> 46	-37	.232 826	12.68	.767 174	18	
42	.226 573	12.30	.993 725	·35	.233 586	12.67	.766 414	17	
43	.228 048	12.28	.993 703	-37	.234 345	12.63	.765 655	16	
45	9.228 784	12.27	9.993 681	-37	9.235 103	12.60	0.764 897	15	
46	.229 518	12.23	.993 660	·35 ·37	.235 859	12.58	.764 141	14	
47	.230 252	12.20	.993 638	-37	.236 614	12.57	.762 632	12	
48		12.18	.993 616	-37	.237 368	12.53	.761 880	II	
49	.231 715	12.15	.993 594	-37	9.238 872	12.53	0.761 128	10	
50		12.13	9.993 572	.37	.239 622	12.50	.760 378	9	
51		12.12	.993 528	-37	.240 371	12.48	.759 629	8	
52	6	12.10	.993 506	101	.241 118	12.45	.758 882	7 6	
54		12.07	.993 484		.241 865	12.42	.758 135		
55		12.07	9.993 462		9.242 610	12.40	0.757 390	5	
56			.993 440	37	•243 354	12.38	.756 646	4 3	
5	.237 515	12.00	.993 418	.37	.244 097	12.37	.755 903	2	
5	.238 235	11.07	.993 396	•37	.244 839	12.33	.754 421	I	
5		11.05	993 374	.38	9.246 319	12.33	0.753 681	0	
6			9.993 351		_	D. 1".	Tg.	М.	
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1"	·   Cot.	D. I.	-6.	1	

				100				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.239 670	*****	9.993 351	25	9.246 319	10.00	0.753 681	60
1	.240 386	11.93	.993 329	·37	.247 057	12.30	.752 943	59
2	.241 101	11.88	.993 307	.38	•247 794	12.27	.752 206	58
3	.241 814	11.87	.993 284	.37	.248 530	12.23	.751 470	57
4	.242 526	11.85	.993 262	-37	.249 264	12.23	.750 736	56
5 6	9.243 237	11.83	9.993 240	.38	9.249 998	12.20	0.750 002	55
	• <b>2</b> 43 947	11.82	.993 217 .993 195	-37	.250 730 .251 461	12.18	.749 270	54
7 8	.244 656 .245 363	11.78	.993 172	.38	.252 191	12.17	.748 539 .747 809	53 52
9	.246 069	11.77	.993 149	.38	.252 920	12.15	.747 080	51
10	9.246 775	11.77	9.993 127	⋅37	9.253 648	12.13	0.746 352	50
II	.247 478	11.72	.993 104	.38	.254 374	12.10	.745 626	49
12	.248 181	11.72 11.70	.993 081	.38	.255 100	12.10 12.07	.744 900	48
13	.248 883	11.67	.993 059	·37 ·38	.255 824	12.07	.744 176	47
14	.249 583	11.65	.993 036	.38	.256 547	12.03	•743 453	46
15	9.250 282	11.63	9.993 013	.38	9.257 269	12.02	0.742 731	45
16	.250 980	11.62	.992 990	.38	.257 990	12.00	.742 010	44
17	.251 677	11.60	.992 967	.38	.258 710	11.98	.741 290	43
19	.252 373 .253 067	11.57	.992 944 .992 921	.38	.259 429 .260 146	11.95	.740 571	42 41
20	9.253 761	11.57	9.992 921	.38	9.260 863	11.95	0.739 137	
21	·254 453	11.53	.992 875	.38	.261 578	11.92	.738 422	40 39
22	.255 144	11.52	.992 852	.38	.262 292	11.90	.737 708	38
23	.255 834	11.50 11.48	. <b>9</b> 92 829	.38	.263 005	11.88	.736 995	37
24	.256 523	11.45	.992 806	.38 .38	.263 717	11.85	.736 283	36
25	9.257 211	11.45	9.992 783	.40	9.264 428	11.83	0.735 572	35
26	.257 898	11.42	.992 759	.38	.265 138	11.82	.734 862	34
27	.258 583	11.42	.992 736	.38	.265 847	11.80	·734 I53	33
28 29	.259 268	11.38	.992 713	.38	.266 555 .267 261	11.77	·733 445	32
30	.259 951 9.260 633	11.37	9.992 666	.40	9.267 967	11.77	.732 739	31
31	.261 314	11.35	.992 643	.38	.268 671	11.73	0.732 033	30 29
32	.261 994	11.33	.992 619	.40	.269 375	11.73	.730 625	28
33	.262 673	11.32 11.30	.992 596	.38	.270 077	11.70 11.70	.729 923	27
34	.263 351	11.27	.992 572	.40 .38	.270 779	11.67	.729 221	26
35	9.264 027	11.27	9.992 549	.40	9.271 479	11.65	0.728 521	25
36	.264 703	11.23	.992 525	.40	.272 178	11.63	.727 822	24
37	.265 377 .266 051	11.23	.992 501	.38	.272 876	11.62	.727 124	23
38	.266 723	II.20	.992 478 •992 454	.40	.273 573 .274 269	11.60	.726 427	22 21
40	9.267 395	11,20	9.992 430	.40	9.274 964	11.58	0.725 036	20
41	.268 065	11.17	.992 406	.40	.275 658	11.57	.724 342	19
42	.268 734	11.15	.992 382	-40	.276 351	11.55	.723 649	18
43	.269 402	11.13	.992 359	.38 .40	.277 043	11.53 11.52	.722 957	17
44	.270 069	11.12	.992 335	.40 .40	.277 734	11.52	.722 266	16
45	9.270 735	11.08	9.992 311	.40	9.278 424	11.48	0.721 576	15
46	.271 400	11.07	.992 287	.40	.279 113	11.47	.720 887	14
47	.272 064	11.03	.992 263	.40	.279 801	11.45	.720 199	13
48 49	.272 726 .273 388	11.03	.992 239 .992 214	.42	.280 488	11.43	.719 512 .718 826	12 11
50	9.274 049	11.02	9.992 190	.40	9.281 858	11.40	0.718 142	10
51	.274 708	10.98	.992 166	.40	.282 542	11.40	.717 458	0
52	.275 367	10.98	.992 142	.40	.283 225	11.38	.716 775	8
53	.276 025	10.97	.992 118	.40	.283 907	11.37	.716 093	7
54	.276 681	10.93	.992 093	.42 .40	.284 588	11.35	.715 412	
55	9.277 337	10.90	9.992 069	.42	9.285 268	11.32	0.714 732	.5
56	.277 991	10.90	.992 044	.40	.285 947	11.28	.714 053	4
57 58	.278 645 .279 297	10.87	.992 020	.40	.286 624	11.28	.713 376 .712 699	3 2
59	.279 948	10.85	.991 <b>99</b> 6 .991 971	.42	.287 301	11.27	.712 099	I
60	9.280 599	10.85	9.991 947	.40	9.288 652	11.25	0.711 348	0
]		D 1"		D 3"		D 1"		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				IIo				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.280 599	10.82	9.991 947	.42	9.288 652	11.23	0.711 348	бо
I	.281 248	10.82	.991 922	.42	.289 326	11.22	.710 674	59
2	.281 897 .282 544	10.78	.991 897	.40	.289 999	11.20	.710 001	58
3	.283 190	10.77	.991 873 .991 848	.42	.290 671	11.18	.709 329	57 56
4	9.283 836	10.77		.42		11.18	1	
5 6	.284 480	10.73	9.991 823	.40	9.292 013	11.15	0.707 987	55 54
7	.285 124	10.73	.991 774	.42	.293 350	11.13	.706 650	53
8	.285 766	10.70	.991 749	.42	.294 017	11.12	.705 983	52
9	.286 408	10.70	.991 724	.42	.294 684	11.12	.705 316	51
10	9.287 048	10.67	9.991 699	.42	9.295 349		0.704 651	50
11	.287 688	10.67	.991 674	.42	.296 013	11.07	.703 987	49
12	.288 326	10.63	.991 649	.42	.296 677	11.03	.703 323	48
13	.288 964	10.60	.991 624	.42	•297 339	11.03	.702 661	47
14	.289 600	10.60	.991 599	.42	.298 001	11.02	.701 999	46
15	9.290 236	10.57	9.991 574	.42	9.298 662	11.00	0.701 338	45
16	.290 870	10.57	.991 549	.42	.299 322	10.97	.700 678	44
17	.291 504	10.55	.991 524 .991 498	•43	.299 980 .300 638	10.97	.700 020	43 42
19	.292 137	10.52	.991 498	.42	.301 295	10.95	.698 705	41
20	9.293 399	10.52	9.991 448	.42	9.301 951	10.93	0.698 049	40
21	.294 029	10.50	.991 422	•43	.302 607	10.93	.697 393	39
22	.294 658	10.48	.991 397	.42	.303 261	10.90	.696 739	38
23	.295 286	10.47	.991 372	.42	.303 914	10.88	.696 086	37
24	.295 913	10.45	.991 346	•43	.304 567	10.85	.695 433	36
25	9.296 539		9.991 321	.42	9.305 218	10.85	0.694 782	35
26	.297 164	10,42	.991 295	.43	.305 869	10.83	.694 131	34
27	.297 788	10.40	.991 270	.42 .43	.306 519	10.82	.693 481	33
28	.298 412	10.37	.991 244	.43	.307 168	10.80	.692 832	32
29	.299 034	10.35	.991 218	.42	.307 816	10.78	.692 184	31
30	9.299 655	10.35	9.991 193	.43	9.308 463	10.77	0.691 537	30
31	.300 276 .300 895	10.32	.991 167 .991 141	.43	.309 109 .309 754	10.75	.690 891	29 28
32	.301 514	10.32	.991 115	-43	.310 399	10.75	.689 601	27
34	.302 132	10.30	.991 090	.42	.311 042	10.72	.688 958	26
35	9.302 748	10.27	9.991 064	.43	9.311 685	10.72	0.688 315	25
36	.303 364	10.27	.991 038	•43	.312 327	10.70 10.68	.687 673	24
37	.303 979	10.25 10.23	.991 012	·43 ·43	.312 968	10.67	.687 032	23
38	•304 593	10.23	.990 986	.43	.313 608	10.65	.686 392	22
39	.305 207	10.20	.990 960	.43	.314 247	10.63	.685 753	21
40	9.305 819	10.18	9.990 934	.43	9.314 885	10.63	0.685 115	20
41	.306 430	10.18	.990 908	.43	.315 523	10.60	.684 477	19
42	.307 041	10.15	.990 882 .990 855	•45	.316 159 .316 795	10.60	.683 841	18
43	.308 259	10.15	.990 829	.43	.317 430	10.58	.682 570	16
45	9.308 867	10.13	9.990 803	·43	9.318 064	10.57	0.681 936	15
45	•309 474	10.12	.990 777	•43	.318 697	10.55	.681 303	14
47	.310 080	10.10	.990 750	·45	.319 330	10.55	.680 670	13
48	.310 685	10.08	.990 724	.43	.319 961	10.52	.680 039	12
49	.311 289	10.07	.990 697	.45	.320 592	10.52 10.50	.679 408	11
50	9.311 893	10.03	9.990 671	·43	9.321 222	10.48	0.678 778	10
51	.312 495	10.03	.990 645	•45	.321 851	10.47	.678 149	9
52	.313 097	10.02	.990 618	•45	.322 479	10.45	.677 521	8
53	.313 698	9.98	.990 591	•43	.323 106	10.45	.676 894	7 6
54	.314 297	10.00	.990 565	•45	.323 733	10.42	.676 267	
55 56	9.314 897	9.97	9.990 538	•45	9.324 358	10.42	0.675 642	5
57	.315 495	9.95	.990 511 .990 485	•43	.324 983 .325 607	10.40	.674 393	4 3
58	.316 689	9.95	.990 458	.45	.326 231	10.40	.673 769	2
59	.317 284	9.92	.990 431	•45	.326 853	10.37	.673 147	1
60	9.317 879	9.92	9.990 404	•45	9.327 475	10.37	0.672 525	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

70	1 0	D 24	1 0	120	m.,	D 1"	1 0 1	
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".		D. 1".	Cot.	
0	9.317 879 .318 473	9.90	9.990 404	-43	9.327 475	10.33	0.672 525	бо
I	.318 473	9.88	.990 378	-45	.328 095	10.33	.671 905	59
2	.319 066 .319 658	9.87	.990 351	•45	•328 715 •329 334	10.32	.671 285	58
3	.320 249	9.85	.990 324	-45	•329 953	10.32	.670 047	57 56
4	-	9.85	9.990 270	•45		10.28	0.669 430	-
5 6	9.320 840	9.83	.990 243	-45	9.330 570	10.28	.668 813	55
1	.321 430	9.82	.990 243	.47	.331 803	10.27	.668 197	54
7 8	.322 607	9.80	.990 188	-45	.332 418	10.25	.667 582	52
9	.323 194	9.78	.990 161	•45	.333 033	10.25	.666 967	51
10	9.323 780	9.77	9.990 134	·45	9.333 646	10.22	0.666 354	50
11	.324 366	9.77	.990 107	•45	•334 259	10.22	.665 741	49
12	.324 950	9.73	.990 079	•47	.334 871	10.20	.665 129	48
13	-325 534	9.73	.990 052	•45	.335 482	10.18	.664 518	47
14	.326 117	9.72	.990 025	•45	.336 093	10.18	.663 907	46
15	9.326 700	9.72	9.989 997	-47	9.336 702	10.15	0.663 298	45
16	.327 281	9.68	.989 970	.45	.337 311	10.15	.662 689	44
17	.327 862	9.68	.989 942	•47	.337 919	10.13	.662 081	43
18	.328 442	9.67	.989 915	•45	.338 527	10.13	.661 473	42
19	.329 021	9.65 9.63	.989 887	•47	-339 133	10.10	.660 867	41
20	9.329 599		9.989 860	•45	9.339 739		0.660 261	40
21	.330 176	9.62	.989 832	•47	•340 344	10.08	.659 656	39
22	•330 753	9.62 9.60	.989 804	•47	.340 948	10.07	.659 052	38
23	.331 329	9.57	.989 777	•45	•341 552	10.07	.658448	37
24	•331 903	9.58	.989 749	-47	-342 155	10.03	.657 845	36
25	9.332 478		9.989 721	•47	9.342 757	10.02	0.657 243	35
26	.333 051	9.55	.989 693	-47	.343 358	10.02	.656 642	34
27	.333 624	9.55 9.52	.989 665	•47	•343 958	10.00	.656 042	33
28	·334 I95	9.53	.989 637	•47	•344 558	9.98	.655 442	32
29	•334 7 <sup>6</sup> 7	9.50	.989 610	•47	•345 I57	9.97	.654 843	31
30	9.335 337	9.48	9.989 582	.48	9.345 755	9.97	0.654 245	30
31	.335 906	9.48	.989 553	•47	•346 353	9.93	.653 647	29
32	.336 475	9.47	.989 525	•47	.346 949	9.93	.653 051	28
33	•337 043	9.45	.989 497	•47	•347 545	9.93	.652 455	27
34	•337 61 <b>0</b>	9.43	.989 469	•47	.348 141	9.90	.651 859	26
35	9.338 176	9.43	9.989 441	•47	9.348 735	9.90	0.651 265	25
36	.338 742	9.42	.989 413	-47	•349 329	9.88	.650 671	24
37	.339 307	9.40	.989 385	.48	.349 922	9.87	.650 078 .649 486	23
38 39	.339 871 .340 434	9.38	.989 356 .989 328	-47	.350 514 .351 106	9.87	.648 894	21
		9.37		•47		9.85		
40	9.340 996	9.37	9.989 300	.48	9.351 697 •352 287	9.83	0.648 303	20 19
41 42	.341 558 .342 119	9-35	.989 271 .989 243	•47	.352 287	9.82	.647 713	18
43	.342 679	9.33	.989 243	.48	.352 676	9.82	.646 535	17
44	.343 239	9.33	.989 186	•47	•353 4°3 •354 °53	9.80	.645 947	16
45	9.343 797	9.30	9.989 157	.48	9.354 640	9.78	0.645 360	15
46	•344 355	9.30	.989 137	.48	.355 227	9.78	.644 773	14
47	•344 912	9.28	.989 100	•47	.355 813	9.77	.644 187	13
48	.345 469	9.28	.989 071	.48	.356 398	9.75	.643 602	12
49	.346 024	9.25	.989 042	.48	.356 982	9.73	.643 018	11
50	9.346 579	9.25	9.989 014	.47	9.357 566	9•73	0.642 434	10
51	.347 134	9.25	.988 985	-48	.358 149	9.72	.641 851	9
52	.347 687	9.22	.988 956	-48	.358 731	9.70	.641 269	8
53	.348 240	9.22 9.20	.988 927	.48	-359 313	9.70	.640 687	7 6
54	.348 792	9.20	.988 898	.48 .48	.359 893	9.67 9.68	.640 107	6
55	9.349 343	-	9.988 869	.0	9.360 474	9.65	0.639 526	5
56	.349 893	9.17	.988 840	.48	.361 053	9.65 9.65	.638 947	4
57	.350 443	9.17 9.15	.988 811	.48	.361 632	9.63	.638 368	3
58	.350 992	9.13	.988 782	.48 .48	.362 210	9.62	.637 790	2
59	.351 540	9.13	.988 753	.48	.362 787	9.62	.637 213	1
60	9.352 088	J3	9.988 724	1	9.363 364		0.636 636	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.
1			10011	, 2 , 2 , 1	0001		-0.	

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.352 088		9.988 724		9.363 364		0.636 636	бо
I	.352 635	9.12	.988 695	.48	.363 940	9.60	.636 060	59
2	.353 181	9.10	.988 666	.48	.364 515	9.58	.635 485	58
3	.353 726	9.08	.988 636	.50	.365 090	9.58	.634 910	57
4	•354 271	9.08 9.07	.988 607	.48 .48	.365 664	9.57 9.55	.634 336	56
5	9.354 815		9.988 578	1 1	9.366 237	9.55	0.633 763	55
5 6	·355 35 <sup>8</sup>	9.05	.988 548	.50 .48	.366 810	9.53	.633 190	54
7 8	.355 901	9.05 9.03	.988 519	.50	.367 382	9.52	.632 618	53
	.356 443	9.02	.988 489	.48	•367 953	9.52	.632 047	52
9	.356 984	9.00	.988 460	.50	.368 524	9.50	.631 476	51
10	9.357 524	9.00	9.988 430	.48	9.369 094 •369 663	9.48	0.630 906 .630 337	50 49
11 12	.358 064 .358 603	8.98	.988 401 .988 371	.50	.370 232	9.48	.629 768	48
13	.359 141	8.97	.988 342	.48	•370 799	9.45	.629 201	47
14	.359 678	8.95	.988 312	.50	.371 367	9.47	.628 633	46
15	9.360 215	8.95	9.988 282	•50	9.371 933	9.43	0.628 067	45
16	.360 752	8.95	.988 252	.50	·372 499	9.43	.627 501	44
17	.361 287	8.92	.988 223	.48	.373 064	9.42 9.42	.626 936	43
18	.361 822	8.9 <b>2</b> 8.90	.988 193	.50	.373 629	9.42	.626 371	42
19	.362 356	8.88	.988 163	.50	.374 193	9.38	.625 807	41
20	9.362 889	8.88	9.988 133	.50	9.374 756	9.38	0.625 244	40
21	.363 422	8.87	.988 103	.50	.375 319	9.37	.624 681	39
22	.363 954	8.85	.988 073 .988 043	.50	.375 881 .376 442	9.35	.624 119	38 37
23	.364 485 .365 016	8.85	.988 013	.50	.377 003	9.35	.622 997	36
25	9.365 546	8.83	9.987 983	.50	9.377 563	9.33	0.622 437	35
26	.366 075	8.82	.987 953	.50	.378 122	9.32	.621 878	34
27	.366 604	8.82	.987 922	.52	.378 681	9.32	.621 319	33
28	.367 131	8.78 8.80	.987 892	.50	·379 239	9.30 9.30	.620 761	32
29	.367 659	8.77	.987 862	.50	•379 797	9.28	.620 203	31
30	9.368 185	8.77	9.987 832	.52	9.380 354	9.27	0.619 646	30
31	.368 711	8.75	.987 801	.50	.380 910	9.27	.619 090	29
32	.369 236	8.75	.987 771	.52	.381 466	9.23	.618 534	28
33	.369 761 .370 285	8.73	.987 740 .987 710	.50	.382 020 .382 57 <b>5</b>	9.25	.617 980 .617 425	27 26
34	9.370 808	8.72	9.987 679	.52	9.383 129	9.23	0.616 871	25
35 36	.371 330	8.70	.987 649	.50	.383 682	9.22	.616 318	24
37	.371 852	8.70	.987 618	.52	.384 234	9.20	.615 766	23
38	•372 373	8.68 8.68	.987 588	.50	.384 786	9.20 9.18	.615 214	22
39	.372 894	8.67	.987 557	.52 .52	-385 337	9.18	.614 663	21
40	9.373 414	8.65	9.987 526	.50	9.385 888	9.17	0.614 112	20
41	•373 933	8.65	.987 496	.52	.386 438	9.15	.613 562	19
42	·374 452	8.63	.987 465	.52	.386 987	9.15	.613 013	18
43	·374 970 ·375 487	8.62	.987 434 .987 403	.52	.387 536 .388 084	9.13	.612 464 .611 916	17
44	9.376 003	8.60	9.987 372	.52	9.388 631	9.12	<b>o</b> .611 369	i
45 46	.376 519	8.60	.987 341	.52	.389 178	9.12	.610 822	15
47	·377 035	8.60	.987 310	.52	.389 724	9.10	.610 276	13
48	-377 549	8.57 8.57	.987 279	.52	.390 270	9.10	.609 730	12
49	.378 063	8.57	.987 248	.52	.390 815	9.08	.609 185	11
50	9.378 577	8.53	9.987 217	.52	9.391 360	9.05	0.608 640	10
51	•379 089	8.53	.987 186	.52	•391 903	9.07	.608 097	9
52	.379 601	8.53	.987 155	.52	•392 447	9.03	.607 553	8
53 54	.380 113 .380 624	8.52	.987 124 .987 092	•53	.392 989 .393 531	9.03	.606 469	7 6
55	9.381 134	8.50	9.987 061	-52	9.394 073	9.03	0.605 927	5
56	.381 643	8.48	.987 030	.52	.394 614	9.02	.605 386	4
57	.382 152	8.48	.986 998	•53	·395 I54	9.00	.604 846	3
58	.382 661	8.48 8.45	.986 967	.52	.395 694	9.00 8.98	.604 306	2
59	.383 168	8.45	.986 936	•53	•396 233	8.97	.603 767	I
60	9.383 675		9.986 904	-33	9.396 771		0.603 229	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				140				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.383 675	0	9.986 904		9.396 771	0	0.603 229	60
I	.384 182	8.45	.986 873	.52	.397 309	8.97	.602 691	59
2	.384.687	8.42	.986 841	.53	.397 846	8.95	.602 154	58
3	.385 192	8.42	.986 809	•53	.398 383	8.95	.601 617	57
4	.385 697	8.42	.986 778	.52	.398 919	8.93	.601 081	56
	9.386 201	8.40	9.986 746	.53	9.399 455	8.93	0.600 545	55
5	.386 704	8.38	.986 714	•53	.399 990	8.92	.600 010	54
7	.387 207	8.38	.986 683	.52	.400 524	8.90	.599 476	53
8	.387 709	8.37	.986 651	.53	.401 058	8.90 8.88	.598 942	52
9	.388 210	8.35	.986 619	.53	.401 591	8.88	.598 409	51
10	9.388 711	8.35	9.986 587	-53	9.402 124		0.597 876	50
II	.389 211	8.33	.986 555	.53	.402 656	8.87	•597 344	49
12	.389 711	8.33	.986 523	•53	.403 187	8.85	.596 813	48
13	.390 210	8.32	.986 491	.53	.403 718	8.8 <sub>5</sub> 8.8 <sub>5</sub>	.596 282	47
14	.390 708	8.30 8.30	.986 459	.53	.404 249	8.82	-595 751	46
15	9.391 206		9.986 427	.53	9.404 778		0.595 222	45
16	.391 703	8.28	.986 395	•53		8.83	.594 692	44
17	.392 199	8.27	.986 363	•53	.405 308 .405 836	8.80	.594 164	43
18	.392 695	8.27	.986 331	•53	.406 364	8.8o 8.8o	.593 636	42
19	.393 191	8.27	.986 299	•53	.406 892	8.78	.593 108	41
20	9.393 685	8.23	9.986 266	-55	9.407 419		0.592 581	40
21	.394 179	8.23	.986 234	·53	.407 945	8.77	.592 055	39
22	.394 673	8.23 8.22	.986 202	·53	.408 471	8.77	.591 529	38
23	.395 166	8.20	.986 169	.55	.408 996	8.75	.591 004	37
24	.395 658	8.20	.986 137	.53	.409 521	8.75	.590 479	36
25	9.396 150		9.986 104	•55	9.410 045	8.73	0.589 955	35
26	.396 641	8.18	.986 072	.53	.410 569	8.73	.589 431	34
27	.397 132	8.18 8.15	.986 039	.55	.411 092	8.72	.588 908	33
28	.397 621	8.17	.986 007	•53	.411 615	8.72 8.70	.588 385	32
29	.398 111	8.15	.985 974	·55	.412 137	8.68	.587 863	31
30	9.398 600		9.985 942		9.412 658	1	0.587 342	30
31	.399 088	8.13	.985 909	-55	.413179	8.68 8.67	.586 821	29
32	•399 575	8.12 8.12	.985 876	.55	.413 699	8.67	.586 301	28
33	.400 062	8.12	.985 843	•55	.414 219	8.65	.585 781	27
34	.400 549	8.10	.985 811	·53 ·55	.414 738	8.65	.585 262	26
35	9.401 035	8.08	9.985 778	1	9.415 257	8.63	0.584 743	25
36	.401 520	8.08	.985 745	.55	·415 775	8.63	.584 225	24
37	.402 005	8.07	.985 712	.55	.416 293	8.62	.583 707	23
38	.402 489	8.05	.985 679	·55	.416 810	8.60	.583 190	22
39	.402 972	8.05	.985 646	-55	.417 326	8.60	.582 674	21
40	9.403 455	8.05	9.985 613		9.417 842	8.60	0.582 158	20
41	.403 938	8.03	.985 580	·55	.418 358	8.58	.581 642	19
42	.404 420	8.02	.985 547	.55	.418 873	8.57	.581 127	18
43	.404 901	8.02	.985 514	.57	.419 387	8.57	.580 613	17
44	.405 382	8.00	.985 480	-55	.419 901	8.57	.580 099	16
45	9,405 862	7.98	9.985 447	.55	9.420 415	8.53	0.579 585	15
46	.406 341	7.98	.985 414	•55	.420 927	8.55	.579 073	14
47	.406 820	7.98	.985 381	.57	.421 440	8.53	.578 560	13
48	.407 299	7.97	.985 347	.55	.421 952	8.52	.578 048	12
49	.407 777	7.95	.985 314	.57	.422 463	8.52	.577 537	11
50	9.408 254	7.95	9.985 280	•55	9.422 974	8.50	0.577 026	10
51	.408 731	7.93	.985 247	.57	.423 484	8.48	.576 516	9
52	.409 207 .409 682	7.92	.985 213	.55	.423 993	8.50	.576 007	8
53		7.92	.985 180	.57	.424 503	8.47	•575 497 •574 9 <sup>8</sup> 9	7
54	.410 157	7.92	.985 146	.55	.425 011	8.47		
55	9.410 632	7.90	9.985 113	.57	9.425 519	8.47	0.574 481	. 5
56	.411 106 .411 579	7.88	.985 079	.57	.426 027	8.45	•573 973 •573 466	4
57 58	.412 052	7.88	.985 045 .985 011	.57	.426 534	8.45	.572 959	3 2
59	.412 524	7.87	.984 978	.55	.427 041 .427 547	8.43	.572 453	ī
60	9.412 996	7.87	9.984 944	.57	9.428 052	8.42	0.571 948	0
100		D 1"		70. 200		D 3#		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				150				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.412 996	7.85	9.984 944		9.428 052	8.43	0.571 948	60
I	.413 467	7.85	.984 910	·57	.428 558	8.40	.571 442	59
2	.413 938	7.83	.984 876	.57	.429 062	8.40	.570 938	58
3	.414 408	7.83	.984 842	.57	.429 566	8.40	.570 434	57
4	.414 878	7.82	.984 808	.57	.430 070	8.38	.569 930	56
5 6	9.415 347	7.80	9.984 774	-57	9.430 573	8.37	0.569 427	55
	.415 815	7.80	.984 740 .984 706	.57	.431 075	8.37	.568 423	54
7 8	.416 751	7.80	.984 672	.57	.431 577	8.37	.567 921	52
9	.417 217	7.77	.984 638	.57	.432 580	8.35	.567 420	51
10	9.417 684	7.78	9.984 603	.58	9.433 080	8.33	0.566 920	50
11	.418 150	7.77	.984 569	-57	.433 580	8.33	.566 420	49
12	.418 615	7.75	.984 535	·57	.434 080	8.33 8.32	.565 920	48
13	.419 079	7.73	.984 500	.50	·434 579	8.32	.565 421	47
14	-419 544	7·75 7·72	.984 466	.57	.435 078	8.30	.564 922	46
15	9.420 007	7.72	9.984 432	.58	9.435 576	8.28	0.564 424	45
16	.420 470	7.72	.984 397	.57	.436 073	8.28	.563 927	44
17	.420 933	7.70	.984 363	.58	.436 570	8.28	.563 430	43
18	.421 395	7.70	.984 328	.57	.437 067	8.27	.562 933	42
19	.421 857	7.68	.984 294	.58	.437 563	8.27	0.562 437	41
20	9.422 318	7.67	9.984 259	.58	9.438 059	8.25		40
21 22	.422 778 .423 238	7.67	.984 224 .984 190	-57	.438 554	8.23	.561 446	39 38
23	.423 697	7.65	.984 155	.58	439 543	8.25	.560 457	37
24	.424 156	7.65	.984 120	.58	.440 036	8.22	.559 964	36
25	9.424 615	7.65	9.984 085	.58	9.440 529	8.22	0.559 471	35
26	.425 073	7.63	.984 050	.58	.441 022	8.22 8.20	.558 978	34
27	.425 530	7.62 7.62	.984 015	.58	.441 514	8.20	.558 486	33
28	.425 987	7.60	.983 981	.58	.442 006	8.18	∙557 994	32
29	.426 443	7.60	.983 946	.58	-442 497	8.18	·557 5°3	31
30	9.426 899	7.58	9.983 911	.60	9.442 988	8.18	0.557 012	30
31	-427 354	7.58	.983 875	.58	•443 479	8.15	.556 521	29
32	.427 809 .428 263	7.57	.983 840 .983 805	.58	.443 968	8.17	.556 032	28
33	.428 717	7.57	.983 770	.58	.444 458 ·444 947	8.15	·555 542 ·555 053	26
35	9.429 170	7.55	9.983 735	.58		8.13	0.554 565	25
36	.429 623	7.55	.983 700	.58 .60	9.445 435	8.13	.554 077	24
37	.430 075	7.53	.983 664		.446 411	8.13	.553 589	23
38	.430 527	7.53	.983 629	.58	.446 898	8.12 8.10	.553 102	22
39	.430 978	7.52 7.52	.983 594	.58	.447 384	8.10	.552 616	21
40	9.431 429	7.50	9.983 558		9.447 870	8.10	0.552 130	20
41	.431 879	7.50	.983 523	.58 .60	.448 356	8.08	.551 644	19
42	.432 329	7.48	.983 487		.448 841	8.08	.551 159	18
43	.432 778	7.47	.983 452	.58 .60	.449 326	8.07	.550 674	17
44	.433 226	7.48	.983 416	.58	.449 810	8.07	.550 190	
45 46	9.433 675 .434 122	7.45	9.983 381	.60	9.450 294	8.05	0.549 706 .549 223	15
47	.434 569	7.45	.983 345 .983 309	.60	.450 777 .451 260	8.05	.549 223	14
48	.435 016	7.45	.983 273	.60	.451 743	8.05	.548 257	12
49	.435 462	7.43	.983 238	.58	.452 225	8.03 8.02	•547 775	II
50	9.435 908	7.43	9.983 202		9.452 706		0.547 294	10
51	.436 353	7.42	.983 166	.6o	.453 187	8.02 8.02	.546 813	9
52	.436 798	7.42 7.40	.983 130	.60	.453 668	8.00	.546 332	8
53	.437 242	7.40	.983 094	.60	.454 148	8.00	.545 852	7
54	.437 686	7.38	.983 058	.60	.454 628	7.98	.545 372	6
55	9.438 129	7.38	9.983 022	.60	9.455 107	7.98	0.544 893	5
56 57	.438 572	7.37	.982 986 .982 950	.60	.455 586	7.97	.544 414 .543 936	4
58	.439 456	7.37	.982 950	.60	.456 064 .456 542	7.97	.543 458	3 2
59	.439 897	7.35	.982 878	.60	.457 019	7.95	.542 981	I
60	9.440 338	<b>7</b> ·35	9.982 842	.60	9.457 496	7.95	0.542 504	0
1	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	М.
							U	

M.         Sen.         D. 1".         Oos.         D. 1".         Tg.         D. 1".         Cot.           0         9.440 338         7.33         9.982 842         .62         9.457 496         7.95         0.542 504           1         .440 778         7.33         .982 769         .60         .458 449         7.93         .541 551           2         .441 218         7.33         .982 769         .60         .458 449         7.93         .541 551           3         .441 658         7.33         .982 696         .60         .458 925         7.93         .541 751           4         .442 096         7.32         .982 696         .60         .459 940         7.92         .540 600           5         9.442 535         7.30         .982 660         .60         9.459 875         7.90         .539 651           7         .443 410         7.28         .982 587         .60         .460 823         7.90         .539 177           8         .443 847         7.28         .982 514         .62         .461 297         7.88         .538 230           9         .444 720         7.25         .982 447         .60         .462 715         7.87         .	60
1       .440 778       7.33	
1       .440 778       7.33	
2	59
3       .441 658       7.30       .982 733       .62       .458 925       7.92       .541 075         4       .442 096       7.32       .982 696       .60       .459 400       7.92       .540 600         5       9.442 535       7.30       .982 660       .60       .945 9875       7.90       .539 651         6       .442 973       7.28       .982 587       .60       .460 823       7.90       .539 651         7       .443 440       7.28       .982 551       .60       .461 297       7.88       .538 703         9       .444 284       7.27       9.982 477       .60       .461 297       7.88       .538 703         10       9.444 720       7.25       9.982 477       .60       .462 242       7.88       .537 285         11       .445 155       7.25       .982 404       .62       .463 186       7.87       .536 814         13       .446 025       7.23       .982 367       .60       .463 186       7.87       .536 814         14       .446 459       7.23       .982 294       .62       .464 128       7.85       .535 872         15       9.446 893       7.22       .982 294       .62	58
4         .442 096         7.32         .982 696         .60         .459 400         7.92         .540 600           5         9.442 535         7.30         .982 660         .60         .9459 875         7.90         .539 651           7         .443 410         7.28         .982 587         .60         .460 349         7.90         .539 651           8         .443 847         7.28         .982 551         .60         .461 297         7.88         .538 703           9         .444 284         7.27         .982 514         .62         .461 770         7.87         .538 230           10         9.444 720         7.25         .982 447         .60         .462 242         7.88         .537 758           11         .445 155         7.25         .982 404         .62         .462 715         7.85         .537 285           12         .445 590         7.25         .982 404         .62         .463 186         7.87         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 331         .62         .464 128         7.85         .535 872           15         9.446 893         7.22         .982 257         .62         .465 509         7.83	57
5         9.442 535         7.30         9.982 660         .60         9.459 875         7.90         .539 651           7         .442 973         7.28         .982 587         .60         .460 349         7.90         .539 651           7         .443 410         7.28         .982 587         .60         .460 823         7.90         .539 177           8         .443 847         7.28         .982 551         .62         .461 297         7.88         .538 703           9         .444 284         7.27         .982 514         .62         .461 297         7.88         .538 230           10         9.444 720         7.25         .982 441         .62         .462 715         7.85         .537 285           11         .445 155         7.25         .982 404         .62         .463 186         7.87         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 367         .60         .463 658         7.87         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 367         .60         .463 186         7.87         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 367         .60         .464 128         7.87	56
6         .442 973         7.28         .982 624         .60         .460 349         7.90         .539 651           7         .443 410         7.28         .982 587         .60         .460 823         7.90         .539 177           8         .443 847         7.28         .982 551         .60         .461 297         7.88         .538 703           9         .444 284         7.27         9.982 477         .60         .461 297         7.88         .538 230           10         9.444 720         7.25         .982 441         .62         .462 715         7.85         .537 285           11         .445 155         7.25         .982 404         .62         .463 186         7.85         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 307         .60         .463 658         7.87         .536 814           14         .446 459         7.23         .982 307         .60         .464 128         7.85         .536 842           15         9.446 893         7.23         .982 294         .62         .464 128         7.87         .536 342           16         .447 326         7.22         .982 257         .62         .465 539         7.83	55
7	54
8         .443 847         7.28         .982 551         .60         .461 297         7.98         .538 703           9         .444 284         7.27         .982 514         .62         .461 770         7.87         .538 230           10         9.444 720         7.25         .982 477         .60         .462 242         7.88         .537 758           11         .445 155         7.25         .982 404         .62         .462 715         7.85         .537 285           12         .445 590         7.25         .982 404         .62         .463 658         7.87         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 331         .62         .463 658         7.87         .536 814           14         .446 459         7.23         .982 331         .62         .464 128         7.85         .535 872           15         9.446 893         7.22         .982 294         .62         .465 599         7.83         .533 4931           17         .447 326         7.22         .982 294         .62         .465 539         7.83         .534 461           18         .448 191         7.20         .982 136         .62         .466 008         7.82	53
9	52
10         9.444 720 .445 155         7.25 .7.25         9.982 477 .982 441         60 .60         9.462 242 .462 715 .462 715         7.88 .537 285 .532 85           12         .445 590 .446 025         7.25 .982 404 .464 025         .982 404 .62 .463 658         .62 .463 658 .464 128         7.87 .536 814 .536 814           13         .446 025 .464 599         7.23 .982 331         .982 391 .62 .982 297         .62 .465 669 .465 669         .787 .785 .785         .536 814 .536 814           15         9.446 893 .722         7.22 .982 257 .62 .982 220 .62 .982 183 .62 .465 539         .783 .534 931 .534 931 .534 461         .533 992 .533 992           17         .447 759 .448 623         7.20 .982 183 .62 .466 477         .466 008 .782 .533 992         .782 .533 992           19         .448 623 .718         .982 109 .982 072 .62         .62 .466 945 .62 .467 880 .778 .532 587         .532 587 .788 .532 120           21         .449 954 .449 915 .450 345 .717         .981 998 .62 .468 814 .450 775         .778 .531 1653 .531 186           24         .450 775 .715         .981 998 .62 .468 814 .450 775         .777 .788 .531 186	51
11         .445 155         7.25         .982 441         .60         .462 715         7.85         .537 285           12         .445 590         7.25         .982 404         .62         .463 186         7.87         .536 814           13         .446 025         7.23         .982 367         .60         .463 658         7.83         .536 342           14         .446 459         7.23         .982 331         .62         .464 128         7.83         .535 872           15         9.446 893         7.22         .982 257         .62         .465 069         7.83         .534 931           16         .447 326         7.22         .982 257         .62         .465 069         7.83         .534 931           17         .447 759         7.20         .982 183         .62         .466 088         7.82         .533 992           19         .448 623         7.20         .982 183         .62         .466 088         7.82         .533 992           19         .448 623         7.18         .982 109         .62         .466 477         7.80         .533 523           20         9.449 054         7.18         .982 072         .62         .467 413         7.80 <th>50</th>	50
12       .445 590       7.25       .982 404       .62       .463 186       7.87       .536 814         13       .446 025       7.25       .982 367       .60       .463 658       7.87       .536 842         14       .446 459       7.23       .982 331       .62       .464 128       7.85       .535 872         15       9.446 893       7.22       .982 294       .62       9.464 599       7.83       .534 931         16       .447 326       7.22       .982 297       .62       .465 539       7.83       .534 931         17       .447 759       7.20       .982 220       .62       .465 539       7.82       .534 461         18       .448 191       7.20       .982 183       .62       .466 008       7.82       .533 992         19       .448 623       7.18       .982 146       .62       .466 477       7.80       .533 523         20       9.449 054       7.18       9.982 109       .62       .466 945       7.80       .533 523         21       .449 485       7.17       .982 032       .62       .467 413       7.78       .532 287         22       .449 945       7.17       .981 998       .62 </th <th>49</th>	49
13     .446 025     7.23     .982 367     .60     .463 658     7.83     .536 342       14     .446 459     7.23     .982 331     .62     .464 128     7.85     .535 872       15     9.446 893     7.22     .982 294     .62     .465 069     7.83     .534 931       16     .447 326     7.22     .982 220     .62     .465 069     7.83     .534 931       17     .447 759     7.20     .982 220     .62     .465 069     7.82     .534 461       18     .448 191     7.20     .982 183     .62     .466 008     7.82     .533 992       19     .448 623     7.18     .982 146     .62     .466 477     7.80     .533 523       20     9.449 054     7.18     .982 109     .62     .467 413     7.80     .533 523       21     .449 485     7.17     .982 035     .62     .467 413     7.78     .532 587       22     .449 915     7.17     .982 935     .62     .468 347     7.78     .531 653       23     .450 345     7.17     .981 998     .62     .468 814     7.77     .531 186       24     .450 775     7.15     .981 996     .62     .468 814     7.77	48
14         .446 459         7.23         .982 331         .62         .464 128         7.85         .535 872           15         9.446 893         7.22         9.982 294         .62         9.464 599         7.83         .534 931           16         .447 326         7.22         .982 257         .62         .465 669         7.83         .534 931           17         .447 759         7.20         .982 220         .62         .465 539         7.82         .533 992           18         .448 191         7.20         .982 183         .62         .466 008         7.82         .533 992           19         .448 623         7.18         .982 146         .62         .9466 945         7.80         .533 523           20         9.449 054         7.18         9.982 109         .62         .9466 945         7.80         .533 055           21         .449 485         7.17         .982 035         .62         .467 880         7.78         .532 587           22         .449 915         7.17         .981 998         .62         .468 814         7.78         .531 653           24         .450 775         7.15         .981 961         .62         .468 814         7.7	47
15         9.446 893         7.22         9.982 294         .62         9.464 599         7.83         0.535 401           16         .447 326         7.22         .982 257         .62         .465 069         7.83         .534 931           17         .447 759         7.20         .982 220         .62         .465 539         7.82         .533 992           18         .448 191         7.20         .982 183         .62         .466 088         7.82         .533 992           19         .448 623         7.18         .982 146         .62         .466 047         7.80         .533 523           20         9.449 054         7.18         .9982 109         .62         9.466 945         7.80         .533 055           21         .449 485         7.17         .982 072         .62         .467 880         7.78         .532 587           22         .449 915         7.17         .981 998         .62         .468 814         7.78         .531 653           23         .450 345         7.17         .981 998         .62         .468 814         7.77         .531 186           24         .450 775         7.15         .981 961         .62         .468 814         7.7	46
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	45
17     .447 759     7.20     .982 220     .62     .465 539     7.82     .534 461       18     .448 191     7.20     .982 183     .62     .466 008     7.82     .533 992       19     .448 623     7.20     .982 146     .62     .466 477     7.82     .533 592       20     9.449 054     7.18     9.982 109     .62     9.466 945     7.80     0.533 055       21     .449 485     7.17     .982 072     .62     .467 413     7.8     .532 587       22     .449 915     7.17     .982 935     .62     .467 880     7.78     .532 120       23     .450 345     7.17     .981 998     .62     .468 814     7.78     .531 653       24     .450 775     7.15     .981 961     .62     .468 814     7.77     .531 186	44
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	43
19     .448 623     7.18     .982 146     .62     .466 477     7.80     .533 523       20     9.449 054     7.18     9.982 109     .62     9.466 945     7.80     0.533 055       21     .449 485     7.17     .982 072     .62     .467 413     7.78     .532 587       22     .449 915     7.17     .982 035     .62     .467 880     7.78     .532 120       23     .450 345     7.17     .981 998     .62     .468 347     7.78     .531 653       24     .450 775     7.15     .981 961     .62     .468 814     7.77     .531 186	42
20 9.449 054 7.18 9.982 109 62 9.466 945 7.80 0.533 055 21 .449 485 7.17 9.82 072 62 .467 413 7.78 532 587 22 .449 915 7.17 9.82 035 62 .467 880 7.78 532 120 23 .450 345 7.17 9.81 998 62 .468 347 7.78 531 653 24 .450 775 7.15 9.81 961 .62 .468 814 7.77	41
21	40
22 .449 915 7.17 .982 035 .62 .467 880 7.78 .532 120 .450 345 7.17 .981 998 .62 .468 347 7.78 .531 653 .450 775 7.15 .981 961 .62 .468 814 7.77 .531 186	39
23	38
24 .450 775 7.15 .981 961 .62 .468 814 7.77 .531 186	37
7.15	36
	35
26 451 622 7.13 081 886 7.03 460 746 7.77 520 254	34
27 452060 7.13 .081849 .02 .470211 7.75 .529789	33
28 452488 253 981812 62 470676 275 529 324	32
20 452015 7.12 .081 774 .03 .471 141 7.75 .528 850	31
20 0.452.242 7.12 0.081.727 0.471.605 7.73 0.528.305	30
27 452 768 7.20 981 700 32 472 060 7.73 527 931	29
22 454 104 7.10 .081 662 .03 .472 532 7.72 .527 468	28
1 22 454 610 1 .00 081 625 .02 1 .472 005 1 .527 005	27
34   .455 044   7.08   .981 587   .63   .473 457   770   .526 543	26
1 0 E 1 0 ATT 460   0 E 26 OXI   0 ATT 2 OTO   0 E 26 OXI	25
081 512 1.02 474 281 7.70 525 610	24
37 .456 316 7.55 .981 474 .63 .474 842 7.68 .525 158	23
38 450 739 705 901 430 62 475 303 767 524 097	22
39   .45/102   7.03   .901 399   .62   .4/5 /03   7.67   .524 23/	21
40   0.457 584   9.981 301   6   9.476 223   6   9.523 777	20
41 458 006 7.03 981 323 63 476 683 7.67 523 317	19
42 .458 427 .981 285 .63 .477 142 .522 858	18
43 438 649 7.00 991 247 63 477 601 7.63	17
44   .459 200   .901 209   .62   .470 059   7.62   .521 941	16
45   9.459 088   700   9.981 171   60   9.478 517   760   0.521 483	15
46   .460 108   .608   .981 133   .63   .478 975   .763   .521 025	14
47   .400 527   6.08   .981 095   62   .479 432   7.62   .520 508	13
1 40 1 400 940   60# 1 901 03/   62   4/9 009   #60   1320 111	12
49 401 304 607 981 019 62 400 345 7.60 519 055	II
50 9.461 782 6.95 9.980 981 65 9.480 801 7.60 0.519 199	10
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	9
Ja   1402 010   602   1900 904   62   1401 /12   7 FR	8
1 33   1403 032   6.02   1900 000   65   1402 10/   757   131/ 033	7
34 405 446 6.93 900 027 63 402 021 7.57	
55 9.403 804 6.02 9.980 789 65 9.483 075 0.510 925	5
1 30   .404 2/9   6.02   .900 /30   62   .403 529   7.55   .510 4/1	4
57 .404 094 6.90 980 712 65 483 982 7.55 517 667	3
50 465 630 6.90 900 073 63 444 435 7.53 515 505	2 I
39 453 322 6.88 955 535 6E 454 557 7.52 535 1.35	
60 9.465 935 9.980 596 9.485 339 0.514 661	0
Cos. D. 1". Sen. D. 1". Cot. D. 1". Tg.	M.

				170				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".		D. 1".	Cot.	
0	9.465 935	6.88	9.980 596	.63	9.485 339	7.53	0.514 661	бо
I	.466 348	6.88	.980 558	.65	.485 791	7.52	.514 209	59
3	.466 761	6.87	.980 519 .980 480	.65	.486 693	7.52	.513 758	57
4	.467 585	6.87	.980 442	.63	.487 143	7.50	.512 857	56
	9.467 996	6.85	9.980 403	.65	9.487 593	7.50	0.512 407	55
5	.468 407	6.85	.980 364	.65	.488 043	7.50	.511 957	54
7	.468 817	6.83 6.83	.980 325	.65	.488 492	7.48 7.48	.511 508	53
8	.469 227	6.83	.980 286	.65	.488 941	7.48	.511 059	52
9	.469 637	6.82	.980 247	.65	.489 390	7.47	.510 610	51
10	9.470 046	6.82	9.980 208	.65	9.489 838	7.47	0.510 162	50
II I2	.470 455 .470 863	6.80	.980 169 .980 130	.65	.490 286	7.45	.509 714	49 48
13	.471 271	6.80	.980 091	.65	.490 733	7.45	.508 820	47
14	.471 679	6.80	.980 052	.65	.491 627	7.45	.508 373	46
15	9.472 086	6.78	9.980 012	.67	9.492 073	7.43	0.507 927	45
16	.472 492	6.77	.979 973	.65	.492 519	7.43	.507 481	44
17	.472 898	6.77	.979 934	.65	.492 965	7·43 7·42	.507 035	43
18	.473 304	6.77	.979 895	.67	.493 410	7.40	.506 590	42
19	.473 710	6.75	.979 855	.65	.493 854	7.42	.506 146	41
20	9.474 115	6.73	9.979 816	.67	9.494 299	7.40	0.505 701	40
2 I 2 2	.474 519	6.73	.979 776	.65	•494 743	7.38	.505 257	39
23	.474 923 .475 327	6.73	·979 737 ·979 697	.67	.495 186	7.40	.504 370	38
24	.475 730	6.72	.979 658	.65	.496 073	7.38	.503 927	36
25	9.476 133	6.72	9.979 618	.67	9.496 515	7.37	0.503485	35
26	.476 536	6.72	•979 579	.65	.496 957	7.37	.503 043	34
27	.476 938	6.70 6.70	-979 539	.67	.497 399	7·37 7·37	.502 601	33
28	.477 340	6.68	<b>•97</b> 9 <b>4</b> 99	.67	.497 841	7.35	.502 159	32
29	·477 74I	6.68	·9 <b>79</b> 459	.65	.498 282	7.33	.501 718	31
30	9.478 142	6.67	9.979 420	.67	9.498 722	7.35	0.501 278	30
31	.478 542 .478 942	6.67	.979 380 .979 340	.67	.499 163 .499 603	7.33	.500 837	29 28
33	479 342	6.67	.979 300	.67	.500 042	7.32	.499 958	27
34	.479 741	6.65 6.65	.979 260	.67	.500 481	7.32	.499 519	26
35	9.480 140	6.65	9.979 220	.67	9.500 920	7.32	0.499 080	25
36	.480 539	6.63	.979 180	.67	.501 359	7.32 7.30	.498 641	24
37	.480 937	6.62	.979 140	.67	.501 797	7.30	.498 203	23
38	.481 334	6.62	.979 100	.68	.502 235	7.28	.497 765	22
39	.481 731	6.62	.979 059	.67	.502 672	7.28	.497 328	21
40 41	9.482 128 .482 525	6.62	9.979 019 .978 979	.67	9.503 109 .503 546	7.28	0.496 891 .496 454	20 IQ
42	.482 921	6.60	.978 939	.67	.503 982	7.27	.496 018	18
43	.483 316	6.58 6.60	.978 898	.68 .67	.504 418	7.27	.495 582	17
44	.483 712	6.58	.978 858	.68	.504 854	7.27 7.25	.495 146	16
45	9.484 107	6.57	9.978 817	.67	9.505 289	7.25	0.494 711	15
46	.484 501	6.57	.978 777	.67	.505 724	7.25	.494 276	14
47	.484 895 .485 289	6.57	.978 737 .978 696	.68	.506 159	7.23	.493 841	13
48	.485 682	6.55	.978 655	.68	.506 593 .507 027	7.23	.493 407 .492 973	12 11
50	9.486 075	6.55	9.978 615	.67	9.507 460	7.22	0.492 540	10
51	.486 467	6.53	.978 574	.68	.507 893	7.22	.492 107	9
52	.486 860	6.55	.978 533	.68 .67	.508 326	7.22	.491 674	8
53	.487 251	6.52 6.53	.978 493	.68	.508 759	7.22 7.20	.491 241	7
54	.487 643	6.52	.978 452	.68	.509 191	7.18	·490 809	6
55	9.488 034	6.50	9.978411	.68	9.509 622	7.20	0.490 378	5 4
56	.488 424	6.50	.978 370	.68	.510 054	7.18	.489 946	4
57 58	.488 814 .489 204	6.50	.978 329 .978 288	.68	.510 485 .510 916	7.18	.489 515 .489 084	3 2
59	.489 593	6.48	.978 247	.68	.511 346	7.17	.488 654	2 I
60	9.489 982	6.48	9.978 206	.68	9.511 776	7.17	0.488 224	0
	Cos.	D. 1".		D. 1".	Cot.	D. 1".		
	008.	ייביע וע	Sen.	D. I	006	D, 1",	Tg.	M.

184 LOGARITMOS DE LOS SENOS, COSENOS, TANGENTES, ETC. 18°

1				180				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.489 982		9.978 206		9.511 776		0.488 224	бо
ī	.490 371	6.48	.978 165	.68	.512 206	7.17	.487 794	59
2	.490 759	6.47	.978 124	.68	.512635	7.15	.487 365	58
3	.491 147	6.47	.978 083	.68	.513 064	7.15	.486 936	57
4	.491 535	6.47 6.45	.978 042	.68	.513 493	7.15	.486 507	56
5	9.491 922		9.978 001	1	9.513 921	7.13	0.486 079	55
5 6	.492 308	6.43	.977 959	.70 .68	.514 349	7.13	.485 651	54
7 8	.492 695	6.45 6.43	.977 918	.68	.514 777	7.I3 7.I2	.485 223	53
8	.493 081	6.42	.977 877	.70	.515 204	7.12	.484 796	52
9	.493 466	6.42	.977 835	.68	.515 631	7.10	.484 369	51
IO	9.493 851	6.42	9.977 794	.70	9.516 057	7.12	0.483 943	50
II	.494 236	6.42	.977 752	.68	.516 484	7.10	.483 516	49
12	.494 621	6.40	.977 711		.516 910	7.08	.483 090	48
13	.495 005	6.38	.977 669	.70 .68	.517 335	7.10	.482 665	47
14	.495 388	6.40	.977 628	.70	.517 761	7.08	.482 239	46
15	9.495 772	6.37	9.977 586	.70	9.518 186	7.07	0.481 814	45
16	.496 154 .496 537	6.38	•977 544	.68	.518 610	7.07	.481 390 .480 966	44
17	.496 919	6.37	.977 503 .977 461	.70	.519 034 .519 458	7.07	.480 542	43
19	.490 919	6.37	.977 419	.70	.519 458	7.07	.480 118	42 41
20	9.497 682	6.35		.70		7.05	0.479 695	
20	.498 064	6.37	9.977 377 .977 335	.70	9.520 305 .520 728	7.05	.470 272	40 39
22	.498 444	6.33	.977 293	.70	.521 151	7.05	.479 272 .478 849	38
23	.498 825	6.35	.977 251	.70	.521 573	7.03	.478 427	37
24	.499 204	6.32	.977 209	.70	.521 995	7.03	.478 005	36
25	9.499 584	6.33	9.977 167	.70	9.522 417	7.03	0.477 583	35
26	.499 963	6.32	.977 125	.70	.522 838	7.02	.477 162	34
27	.500 342	6.32 6.32	.977 083	.70	.523 259	7.02	.476 741	33
28	.500 721	6.30	.977 041	.70	.523 680	7.02	.476 320	32
29	.501 099	6.28	.976 999	.70	.524 100	7.00	.475 900	31
30	9.501 476	6.30	9.976 957	.72	9.524 520	7.00	0.475 480	30
31	.501 854	6.28	.976 914	.70	.524 940	6.98	.475 060	29
32	.502 231	6.27	.976 872	.70	.525 359	6.98	.474 641	28
33	.502 607	6 <b>.2</b> 8	.976 830	.72	.525 778	6.98	.474 222	27
34	.502 984	6.27	.976 787	.70	.526 197	6.97	.473 803	26
35	9.503 360	6.25	9.976 745	.72	9.526 615	6.97	0.473 385	25
36 37	.503 735 .504 110	6.25	.976 702 .976 660	.70	.527 033 .527 451	6.97	.472 967 .472 549	24
38	.504 485	6.25	.976 617	.72	.527 868	6.95	.472 132	22
39	.504 860	6.25	.976 574	.72	.528 285	6.95	.471 715	21
40	9.505 234	6.23	9.976 532	.70	9.528 702	6.95	0.471 298	20
41	.505 608	6.23	.976 489	.72	.529 119	6.95	.470 881	19
42	.505 981	6.22	.976 446	.72	.529 535	6.93	.470 465	18
43	.506 354	6.22 6.22	.976 404	.70	.529 951	6.93	.470 049	17
44	.506 727	6.20	.976 361	.72	.530 366	6.92 6.92	.469 634	16
45	9.507 099	6.20	9.976 318	1	9.530 781	6.92	0.469 219	15
46	.507 471	6.20	.976 275	.72 .72	.531 196	6.92	.468 804	14
47	.507 843	6.18	.976 232	.72	.531 611	6.90	.468 389	13
48	.508 214	6.18	.976 189	.72	.532 025	6.90	•467 975	12
49	.508 585	6.18	.976 146	.72	·532 439	6.90	.467 561	11
50	9.508 956	6.17	9.976 103	.72	9.532 853	6.88	0.467 147	10
51	.509 326	6.17	.976 060	.72	.533 266	6.88	.466 734	9 8
52	.509 696 .510 065	6.15	.976 017	.72	.533 679	6.88	.466 321 .465 908	0
53	.510 434	6.15	·975 974 ·975 930	.73	.534 092 .534 50 <b>4</b>	6.87	.465 496	7 6
55	9.510 803	6.15	9.975 887	.72		6.87	0.465 084	
56	.511 172	6.15	.975 844	.72	9.534 916 .535 328	6.87	.464 672	5 4 3
57	.511 540	6.13	.975 800	.73	·535 739	6.85	.464 261	3
58	.511 907	6.12	.975 757	.72	.536 150	6.85	.463 850	2
59	.512 275	6.13	.975 714	.72	.536 561	6.85	.463 439	1
60	9.512 642	0.12	9.975 670	.73	9.536 972	6.85	0.463 028	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.
	1 0081	Di I''i	Dell'	וי"ד יעו	OOL	ו"ו וע	±g₁	HT.

,			,	190			,	1
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.512 642	6.12	9.975 670	.72	9.536 972	6.83	0.463 028	60
I	.513 009	6.10	.975 627	.73	.537 382	6.83	.462 618	59
2	.513 375	6.10	·975 583	.73	.537 792	6.83	.462 208 .461 798	58
3	.513 741	6.10	•975 539	.72	.538 202 .538 611	6.82	.461 389	57 56
4	.514 107	6.08	.975 496	.73		6.82	0.460 980	
5 6	9.514 472	6.08	9.975 452 .975 408	.73	9.539 020 .539 429	6.82	.460 571	55 54
7	.515 202	6.08	.975 365	.72	.539 837	6.80	.460 163	53
8	.515 566	6.07	.975 321	.73	.540 245	6.80	·459 755	52
9	.515 930	6.07	.975 277	.73	.540 653	6.8o 6.8o	·459 347	51
10	9.516 294	6.07	9.975 233	.73	9.541 061	6.78	0.458 939	50
II	.516 657	6.05 6.05	.975 189	.73	.541 468	6.78	.458 532	49
12	.517 020	6.03	.975 145	·73	.541 875	6.77	.458 125	48
13	.517 382	6.05	.975 101	.73	.542 281	6.78	.457 719	47
14	.517 745	6.03	.975 °57	.73	.542 688	6.77	.457 312	46
15	9.518 107	6.02	9.975 013	·73	9.543 094	6.75	0.456 906	45
16	.518 468 .518 829	6.02	.974 969	.73	•543 499	6.77	.456 501 .456 095	44
17	.519 190	6.02	.974 925 .974 880	·75	.543 905 .544 310	6.75	.455 690	43
19	.519 551	6.02	.974 836	•73	.544 715	6.75	.455 285	41
20	9.519 911	6.00	9.974 792	•73	9.545 119	6.73	0.454 881	40
21	.520 271	6.00	.974 748	•73	.545 524	6.75	.454 476	39
22	.520 631	6.00 5.98	.974 703	·75	.545 928	6.73 6.72	.454 072	38
23	.520 990	5.98	.974 659	·/3 ·75	.546 331	6.73	.453 669	37
24	.521 349	5.97	.974 614	.73	.546 735	6.72	.453 265	36
25	9.521 707	5.98	9.974 570	.75	9.547 138	6.70	0.452 862	35
26	.522 066	5.97	·974 525	.73	.547 540	6.72	.452 460	34
27	.522 424	5.95	.974 481 .974 436	.75	·547 943 ·548 345	6.70	.452 057 .451 655	33 32
29	.523 138	5.95	.974 391	-75	.548 747	6.70	.451 253	31
30	9.523 495	5.95	9.974 347	·73	9.549 149	6.70	0.450 851	30
31	.523 852	5.95	.974 302	·75	.549 550	6.68	.450 450	29
32	.524 208	5.93	.974 257	.75	.549 951	6.68 6.68	.450 049	28
33	.524 564	5.93 5.93	.974 212	·75 ·75	.550 352	6.67	.449 648	27
34	.524 920	5.92	.974 167	.75	.550 752	6.68	.449 248	26
35	9.525 275	5.92	9.974 122	.75	9.551 153	6.65	0.448 847	25
36	.525 630	5.90	.974 077 .974 032	.75	.551 552	6.67	.448 448 .448 048	24
37 38	.525 984 .526 339	5.92	.973 987	·75	.551 952 .552 351	6.65	.447 649	23 22
39	.526 693	5.90	.973 942	.75	.552 750	6.65	.447 250	21
40	9.527 046	5.88	9.973 897	•75	9.553 149	6.65	0.446 851	20
41	.527 400	5.90 5.88	.973 852	·75	.553 548	6.65 6.63	.446 452	19
42	-527 753	5.87	.973 807	·75	.553 946	6.63	.446 054	18
43	.528 105	5.88	.973 761	.75	·554 344	6.62	.445 656	17
44	.528 458	5.87	.973 716	-75	·554 741	6.63	•445 259	16
45	9.528 810	5.85	9.973 671	.77	9.555 139	6.62	0.444 861	15
46	.529 161 .529 513	5.87	.973 625 .973 580	-75	.555 536	6.62	.444 464 .444 067	14
47	.529 864	5.85	.973 535	.75	•555 933 •556 329	6.60	.443 671	12
49	.530 215	5.85	.973 489	-77	.556 725	6.60 6.60	·443 275	II
50	9.530 565	5.83	9.973 444	·75	9.557 121	6.60	0.442 879	10
51	.530 915	5.83 5.83	.973 398	.77	·557 517	6.60	.442 483	9
52	.531 265	5.82	•973 352	.77 .75	.557 913	6.58	.442 087	8
53	.531 614	5.82	.973 307	-77	.558 308	6.58	.441 692	7 6
54	.531 963	5.82	.973 261	-77	.558 703	6.57	.441 297	1
55	9.532 312	5.82	9.973 215 .973 169	-77	9.559 097	6.57	0.440 903 .440 509	5
56	.532 001	5.80	.973 124	.75	.559 491 .559 885	6.57	.440 115	4
58	-533 357	5.80	.973 078	-77	.560 279	6.57	.439 721	2
59	.533 704	5.78 5.80	.973 032	.77	.560 673	6.57	•439 327	I
бо	9.534 052	3.00	9.972 986	.77	9.561 066	6.55	0.438 934	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	М.
							-6.	

				200				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.534 052	5.78	9.972 986	77	9.561 066	6.55	0.438 934	бо
1	•534 399	5.70	.972 940	·77	.561 459	6.53	.438 541	59
2	·534 745	5.78	.972 894	.77	.561 851	6.55	.438 149	58
3	.535 092	5.77	.972 848	.77	.562 244	6.53	.437 756	57
4	·535 438	5.75	.972 802	.78	.562 636	6.53	.437 364	56
5	9.535 783	5.77	9.972 755	.77	9.563 028	6.52	0.436 972	55
	.536 129	5.75	.972 709 .972 663	.77	.563 419 .563 811	6.53	.436 581 .436 189	54
7 8	.536 474 .536 818	5.73	.972 617	.77	.564 202	6.52	.435 798	53 52
9	.537 163	5.75	.972 570	.78	.564 593	6.52	435 407	51
	1	5.73	9.972 524	.77	9.564 983	6.50	0.435 017	50
10	9.537 507 .537 851	5.73	9.972 524	.77	.565 373	6.50	.434 627	49
12	.538 194	5.72	.972 431	.78	.565 763	6.50	434 237	48
13	.538 538	5.73	.972 385	.77	.566 153	6.50	.433 847	47
14	.538 880	5.70	.972 338	.78	.566 542	6.48	.433 458	46
15	9.539 223	5.72	9.972 291	.78	9.566 932	6.50	0.433 068	45
16	.539 565	5.70	.972 245	.77	.567 320	6.47	.432 680	44
17	-539 907	5.70	.972 198	.78 .78	.567 709	6.48	.432 291	43
18	.540 249	5.70 5.68	.972 151		.568 098	6.48	431 902	42
19	.540 590	5.68	.972 105	·77	.568 486	6.47 6.45	.431 514	41
20	9.540 931	5.68	9.972 058	.78	9.568 873	6.47	0.431 127	40
21	.541 272	5.68	.972 01 1	.78	.569 261	6.45	.430 739	39
22	.541 613	5.67	.971 964	.78	.569 648	6.45	.430 352	38
23	.541 953	5.67	.971 917	.78	.570 035	6.45	.429 965	37
24	.542 293	5.65	.971 870	.78	.570 422	6.45	.429 578	36
25	9.542 632	5.65	9.971 823	.78	9.570 809	6.43	0.429 191	35
26	.542 971	5.65	.971 776	.78	.571 195	6.43	.428 805	34
27	.543 310	5.65	.971 729 .971 682	.78	.571 581	6.43	.428 419	33
29	.543 649 .543 987	5.63	.971 635	.78	.571 967 .572 352	6.42	.428 033	32 31
_		5.63		.78		6.43		_
30	9.544 325 .544 663	5.63	9.971 588 .971 540	.80	9.572 738 .573 123	6.42	0.427 262	30 29
32	.545 000	5.62	.971 493	.78	·573 507	6.40	.426 493	28
33	.545 338	5.63	.971 446	.78	.573 892	6.42	.426 108	27
34	.545 674	5.60	.971 398	.80	.574 276	6.40	.425 724	26
35	9.546 011	5.62	9.971 351	.78	9.574 660	6.40	0.425 340	25
36	.546 347	5.60 5.60	.971 303	.80	.575 044	6.40	.424 956	24
37	.546 683	5.60	.971 256	.78 .80	.575 427	6.38 6.38	-424 573	23
38	.547 019	5.58	.971 208	.78	.575 810	6.38	.424 190	22
39	·547 354	5.58	.971 161	.80	.576 193	6.38	.423 807	21
40	9.547 689	5.58	9.971 113	.78	9.576 576	6.38	0.423 424	20
41	.548 024	5.58	.971 066	.80	.576 959	6.37	.423 041	19
42	.548 359	5.57	.971 018	.80	.577 341	6.37	.422 659	18
43	.548 693	5.57	.970 970	.80	.577 723	6.35	.422 277 .421 896	17
44		5.55	.970 922	.80	.578 104	6.37		
45	9.549 360	5.55	9.970 874	.78	9.578 486	6.35	0.421 514	15
46	.549 693	5.55	.970 827	.80	.578 867	6.35	.421 133	14
47	.550 359	5.55	.970 779 .970 731	.80	.579 248 .579 629	6.35	.420 371	13 12
49	.550 692	5-55	.970 683	.80	.580 009	6.33	.419 991	II
50	9.551 024	5.53	9.970 635	.80	9.580 389	6.33	0.419 611	10
51	.551 356	5.53	.970 586	.82	.580 769	6.33	.419 231	9
52	.551 687	5.52	.970 538	.80	.581 149	6.33	.418 851	8
53	.552 018	5.52	.970 490	.80 .80	.581 528	6.32	.418 472	7
54	-552 349	5.52	.970 442	.80	.581 907	6,32 6.32	.418 093	
55	9.552 680	5.52	9.970 394	.82	9.582 286		0.417714	5
56	.553 010	5.50	.970 345	.80	.582 665	6.32	.417 335	5 4
57	.553 341	5.52 5.48	.970 297	.80	.583 044	6.32 6.30	.416 956	3 2
58	.553 670	5.50	.970 249	.82	.583 422	6.30	.416 578	
59	.554 000	5.48	.970 200	.80	.583 800	6.28	.416 200	I
60	9.554 329		9.970 152		9.584 177		0.415 823	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				$\Sigma 1^{\circ}$				
M.	Sen	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Oot.	-
0	9.554 329	7.10	9.970 152	.82	9.584 177	6.30	0.415 823	60
ī	.554 658	5.48 5.48	.970 103	.80	.584 555	6.28	.415 445	59 58
2	.554 987		.970 055	.82	.584 932	6.28	.415 068	57
3	-555 315	5.47	.970 006	.82	.585 309	6.28	.414 691	56
4	.555 643	5·47 5·47	.969 957	.80	.585 686	6.27	.414 314	- 1
	9.555 971	* '	9.969 909	.82	9.586 062	6.28	0.413 938	55
5 6	.556 299	5.47	.969 860	.82	.586 439	6.27	.413 561	53
7	.556 626	5·45 5·45	.969 811	.82	.586 815	6.25	.412 810	52
8	.556 953	5.45	.969 762	.80	.587 190 .587 566	6.27	.412 434	51
9	.557 280	5.43	.969 714	.82		6.25	0.412059	50
10	9.557 606	5.43	9.969 665	.82	9.587 941 .588 316	6.25	.411 684	49
II	.557 932	5.43	.969 616	.82	.588 691	6.25	.411 309	48
12	.558 258	5.42	.969 567	.82	.589 066	6.25	.410 934	47
13	.558 583	5.43	.969 518	.82	.589 440	6.23	.410 560	46
14	.558 909	5.42	.969 469	.82	9.589 814	6.23	0.410 186	45
15	9.559 234	5.40	9.969 420	.83	.590 188	6.23	.409 812	44
16	.559 558 .559 883	5.42	.969 370	.82	.590 562	6.23	.409 438	43
17	.559 883	5.40	.969 321	.82	.590 935	6.22	.409 065	42
18	.560 207	5.40	.969 272 .969 223	.82	.591 308	6.22	.408 692	41
19	.560 531	5.40		.83	9.591 681	6.22	0.408 319	40
20	9.560 855	5.38	9.969 173	.82	.592 054	6.22	.407 946	39
21	.561 178	5.38	.969 075	.82	.592 426	6.20	.407 574	38
22	.561 501	5.38	.969 025	.83	.592 799	6.20	.407 201	37
23	.562 146	5.37	.968 976	.82	.593 171	6.18	.406 829	36
24		5.37	9.968 926	.83	9.593 542		0.406 458	35
25	9.562 468	5.37	.968 877	.82	.593 914	6.20 6.18	.406 086	34
26	.562 790	5.37	.968 827	.83	.594 285	6.18	.405 715	33
27	.563 433	5.35	.968 777	.83	.594 656	6.18	.405 344	32
29	.563 755	5.37	.968 728	.83	.595 027	6.18	.404 973	31
	9.564 075	5.33	9.968 678		9.595 398	6.17	0.404 602	30
30	.564 396	5.35	.968 628	.83	.595 768	6.17	.404 232	29
31 32	.564 716	5.33	.968 578	.83	.596 138	6.17	.403 862	28
33	.565 036	5.33	.968 528	.82	.596 508	6.17	.403 492	27
34	.565 356	5.33	.968 479	.83	.596 878	6.15	.403 122	26
35	9.565 676	5.33	9.968 429	.83	9.597 247	6.15	0.402 753	25
36	.565 995	5.32	.968 379	.83	.597 616	6.15	.402 384	24
37	.566 314	5.32	.968 329	.85	.597 985	6.15	.402 015	23
38	.566 632	5.30	.968 278	.83	-598 354	6.13	.401 646	22 2I
39	.566 951	5.32 5.30	.968 228	.83	.598 722	6.15	.401 278	
40	9.567 269		9.968 178	.83	9.599 091	6.13	0.400 909	20
41	.567 587	5.30 5.28	.968 128	.83	-599 459	6.13	.400 541	19
42	.567 904	5.30	.968 078	.85	.599 827	6.12	.400 173	17
43	.568 222	5.38	.968 027	.83	.600 194	6.13	.399 806 .399 438	16
44	.568 539	5.28	.967 977	.83	.600 562	6.12	-	15
45	9.568 856	5.27	9.967 927	.85	9.600 929	6.12	<b>0.</b> 399 <b>0</b> 71	14
46	.569 172	5.27	.967 876	1 .83	.601 296	6.12	.398 337	13
47	.569 488	5.27	.967 826	.85	.601 663	6.10	397 971	12
48	.569 804	5.27	.967 775	.83	.602 395	6.10	.397 605	11
49	.570 120	5.25	.967 725	.85		6.10	0.397 239	10
50	9.570 435	5.27	9.967 674	.83	9.602 761	6.10	.396 873	
51	-570 751	5.25	.967 624	1 .85	.603 127	6.10	.396 507	9
52	.571 066	5.23	.967 573	1.85	.603 858	6.08	.396 142	7
53	.571 380	5.25	.967 471	.85	.604 223	6.08	-395 777	6
54	.571 695	5.23	9.967 421	.83	9.604 588		0.395 412	5
55	9.572 009	5.23	.967 370	.85	.604 953	6.08	.395 047	4
56	.572 323	5.22	.967 319	1 .85	.605 317	6.07	.394 683	3
57	.572 636	5.23	.967 268		.605 682	6.08	.394 318	2
58		5.22	.967 217	1 .05	.606 046	6.07	393 954	I
60		5.20	9.967 166	.05	9.606 410	0.07	0.393 590	0
-00	_	- 7 1"		D. 1'		D. 1".	Tg.	M.
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1	11 000	2.2.	-0	

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	ī
0	9.573 575		9.967 166	0.	9.606 410	601	0.393 590	60
I	9·573 575 ·573 888	5.22	.967 115	.85	.606 773	6.05	.393 227	59
2	.574 200	5.20 5.20	.967 064	.85	.607 137	6.05	.392 863	58
3	.574 512	5.20	.967 013	.87	.607 500	6.05	.392.500	57
4	.574 824	5.20	.966 961	.85	.607 863	6.03	.392 137	56
5	9.575 136	5.18	9.966 910	85	9.608 225 .608 588	6.05	0.391 775	55
	·575 447 ·575 75 <sup>8</sup>	5.18	.966 859 .966 808	.85	.608 950	6.03	.391 412	54
7 8	.576 069	5.18	.966 756	.87	.609 312	6.03	.390 688	53 52
9	.576 379	5.17	.966 705	.85	.609 674	6.03	.390 326	51
10	9.576 689	5.17	9.966 653	.87	9.610 036	6.03	0.389 964	50
II	.576 999	5.17	.966 602	.85	.610 397	6.02 6.03	.389 603	49
12	.577 309	5.17 5.15	.966 550	.87	.610 759	6.02	.389 241	48
13	.577 618	5.15	.966 499	.87	.611 120	6.00	.388 880	47
14	·577 927	5.15	.966 447	.87	.611 480	6.02	.388 520	46
15	9.578 236	5.15	9.966 395	.85	9.611 841	6.00	0.388 159	45
16	.578 545 .578 853	5.13	.966 344 .966 292	.87	.612 201 .612 561	6.00	.387 799	44
18	.579 162	5.15	.966 240	.87	.612 921	6.00	.387 079	43 42
19	.579 470	5.13	.966 188	.87	.613 281	6.00	.386 719	41
20	9.579 777	5.12	9.966 136	.87	9.613 641	6.00	0.386 359	40
21	.580 085	5.13	.966 085	.85 .87	.614 000	5.98	.386 000	39
22	.580 392	5.12 5.12	.966 033	.87	.614 359	5.98 5.98	.385 641	38
23	.580 699	5.10	.965 981	.87	.614 718	5.98	.385 282	37
24	.581 005	5.12	.965 929	.88	.615 077	5.97	.384 923	36
25	9.581 312	5.10	9.965 876	.87	9.615 435	5.97	0.384 565	35
26	.581 618 .581 924	5.10	.965 824	.87	.615 793 .616 151	5.97	,384 207 ,383 849	34
28	.582 229	5.08	.965 720	.87	.616 509	5.97	.383 491	33 32
29	.582 535	5.10	.965 668	.87	.616 867	5.97	.383 133	31
30	9.582 840	5.08	9.965 615	1 1	9.617 224	5.95	0.382 776	30
31	.583 145	5.08 5.07	.965 563	.8 <sub>7</sub>	.617 582	5.97	.382 418	29
32	.583 449	5.07	.965 511	.88	.617 939	5.95 5.93	.382 061	28
33	.583 754	5.07	.965 458	.87	.618 295	5.95	.381 705	27
34	.584 058	5.05	.965 406	.88	.618 652	5.93	.381 348	26
35	9.584 361	5.07	9.965 353	.87	9.619 008	5.93	0.380 992 .380 636	25
36	.584 665 .584 968	5.05	.965 301	.88	.619 364 .619 720	5.93	.380 280	24 23
38	.585 272	5.07	.965 195	.88	.620 076	5.93	.379 924	22
39	.585 574	5.03	.965 143	.8 <sub>7</sub>	.620 432	5.93	.379 568	21
40	9.585 877	5.05	9.965 090	.88	9.620 787	5.92	0.379 213	20
41	.586 179	5.03 5.05	.965 037	.88	.621 142	5.92 5.92	.378 858	19
42	.586 482	5.02	.964 984	.88	.621 497	5.92	.378 503	18
43	.586 783	5.03	.964 931	.87	.621 852 .622 207	5.92	.378 148	17
44	.587 085	5.02	.964 879	.88	•	5.90	•377 793	
45	9.587 386 .587 688	5.03	9.964 826 .964 773	.88	9.622 561 .622 915	5.90	0.377 439 .377 085	15 14
47	.587 989	5.02	.964 773	.88	.623 269	5.90	.376 731	13
48	.588 289	5.00	.964 666	.90	.623 623	5.90 5.88	.376 377	12
49	.588 590	5.02 5.00	.964 613	.88	.623 976	5.88	.376 024	11
50	9.588 890	5.00	9.964 560	.88	9.624 330	5.88	0.375 670	10
51	.589 190	4.98	.964 507	.88	.624 683	5.88	•375 317	9
52	.589 489 .589 789	5.00	.964 454	.90	.625 036	5.87	.374 964	8
53 54	.509 709 .590 088	4.98	.964 400	.88	.625 388 .625 741	5.88	.374 612 .374 259	7 6
55	9.590 387	4.98	.964 347 9.964 294	.88	9.626 093	5.87	0.373 907	5
56	.590 686	4.98	.964 240	.90	.626 445	5.87	·373 555	4
57	.590 984	4.97	.964 187	.88	.626 797	5.87	.373 203	3
58	.591 282	4.97	.964 133	.90 .88	.627 149	5.87 5.87	.372 851	2
59	.591 580	4.97 4.97	.964 080	.90	.627 501	5.85	.372 499	I
60	9.591 878		9.964 026		9.627 852	J J	0.372 148	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

1 36		1 70 711	1 0	230	T.	D 1"	Cot	
М.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	-
0	9.591 878	4.97	9.964 026	.90	9.627 852	5.85	0.372 148	60
1 2	.592 176	4.95	.963 972	.88	.628 203 .628 554	5.85	.371 797 .371 446	59 58
3	.592 770	4.95	.963 865	.90	.628 905	5.85	.371 095	57
4	.593 067	4.95	.963 811	.90	.629 255	5.83	.370 745	56
	9.593 363	4.93	9.963 757	.90	9.629 606	5.85	0.370 394	55
5 6	.593 659	4.93	.963 704	.88	.629 956	5.83	.370 044	54
7	.593 955	4.93	.963 650	.90	.630 306	5.83 5.83	.369 694	53
8	.594 251	4.93	.963 596	.90	.630 656	5.82	369 344	52
9	∙594 547	4.92	.963 542	.90	.631 005	5.83	.368 995	51
10	9.594 842	4.92	9.963 488	.90	9.631 355	5.82	0.368 645	50
II	·595 <sup>1</sup> 37	4.92	.963 434	.92	.631 704	5.82	.368 296 .367 947	49
12	·595 432 ·595 727	4.92	.963 379	.90	.632 053 .632 402	5.82	.367 598	48
13	.596 021	4.90	.963 271	.90	.632 750	5.80	.367 250	46
15	9.596 315	4.90	9.963 217	.90	9.633 099	5.82	0.366 901	45
16	.596 609	4.90	.963 163	.90	.633 447	5.80	.366 553	44
17	.596 903	4.90	.963 108	.92	.633 795	5.80 5.80	.366 205	43
18	.597 196	4.88	.963 054	.90	.634 143	5.78	.365 857	42
19	.597 490	4.90 4.88	.962 999	.92	.634 490	5.80	.365 510	41
20	9.597 783	4.87	9.962 945	.92	9.634 838	5.78	0.365 162	40
21	.598 075	4.88	.962 890	.90	.635 185	5.78	.364 815	39
22	.598 368	4.87	.962 836	.92	.635 532 .635 879	5.78	.364 468	38
23	.598 660	4.87	.962 781	.90	.035 879	5.78	.364 121	37
24	.598 952	4.87	.962 727	.92	.636 226	5.77	.363 774	36
25	9.599 244	4.87	9.962 672	.92	9.636 5 <b>72</b> .636 919	5.78	0.363 428 .363 081	35
26 27	.599 536 .599 827	4.85	.962 617 .962 562	.92	.637 265	5.77	.362 735	34
28	.600 118	4.85	.962 508	.90	.637 611	5.77	.362 389	32
29	.600 409	4.85	.962 453	.92	.637 956	5.75	.362 044	31
30	9.600 700	4.85	9.962 398	.92	9.638 302	5:77	0.361 698	30
31	.600 990	4.83	.962 343	.92	.638 647	5.75	.361 353	29
32	.601 280	4.83 4.83	.962 288	.92	.638 992	5.75	.361 008	28
33	.601 570	4.83	.962 233	.92	.639 337	5·75 5·75	.360 663	27
34	.601 860	4.83	.962 178	.92	.639 682	5.75	.360 318	26
35	9.602 150	4.82	9.962 123	.93	9.640 027	5.73	0.359 973	25
36	.602 439 .602 728	4.82	.962 067	.92	.640 371	5.75	.359 629	24
37	.603 017	4.82	.962 012 .961 957	.92	.640 716 .641 060	5.73	.359 284 .358 940	23
39	.603 305	4.80	.961 902	.92	.641 404	5.73	.358 596	21
40	9.603 594	4.82	9.961 846	.93	9.641 747	5.72	0.358 253	20
41	.603 882	4.80 4.80	.961 791	.92	.642 091	5.73	.357 909	19
42	.604 170	4.80	.961 735	.93	.642 434	5.72	.357 566	18
43	.604 457	4.70	.961 680	.92	.642 777	5.72 5.72	.357 223	17
44	.604 745	4.78	.961 624	.92	.643 120	5.72	.356 880	16
45	9.605 032	4.78	9.961 569	.93	9.643 463	5.72	0.356 537	15
46	.605 319	4.78	.961 513	.92	.643 806	5.70	.356 194	14
47	.605 606 .605 892	4.77	.961 458 .961 402	.93	.644 148	5.70	.355 852	13
49	.606 179	4.78	.961 402	.93	.644 490 .644 832	5.70	.355 168	11
50	9.606 465	4.77	9.961 290	•93	9.645 174	5.70	0.354 826	10
51	.606 751	4.77	.961 235	.92	.645 516	5.70	.354 484	9
52	.607 036	4.75	.961 179	.93	.645 857	5.68	-354 143	8
53	.607 322	4·77 4·75	.961 123	.93	.646 199	5.70 5.68	.353 801	7
54	.607 607	4.75	.961 067	·93	.646 540	5.68	.353 460	6
55	9.607 892	4.75	9.961 011	.93	9.646 881	5.68	0.353 119	5
56	.608 177	4.73	.960 955	.93	.647 222	5.67	.352 778	4
57	.608 461	4.73	.960 899	.93	.647 562	5.68	.352 438	3
58	.608 745 .609 029	4.73	.960 843	.95	.647 903	5.67	.352 097	2 I
59 60		4.73	.960 786	.93	.648 243	5.67	-351 757	
	9.609 313		9.960 730		9.648 583		0.351 417	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				24				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.609 313		9.960 730		9.648 583		0.351 417	60
I	.609 597	4.73	.960 674	•93	.648 923	5.67	.351 077	59
2	.609 880	4.72	.960 618	.93	.649 263	5.67	.350 737	58
3	.610 164	4.73	.960 561	.95	.649 602	5.65	.350 398	57
4	.610 447	4.72	.960 505	.93	.649 942	5.67	.350 058	56
	9.610 729	4.70	9.960 448	.95	9.650 281	5.65	0.349 719	55
5 6	.611 012	4.72	.960 392	.93	.650 620	5.65	.349 380	54
	.611 294	4.70	.960 335	·95	.650 959	5.65	.349 041	53
7 8	.611 576	4.70	.960 279	.93	.651 297	5.63	.348 703	52
9	.611 858	4.70	.960 222	.95	.651 636	5.65	.348 364	51
10	9.612 140	4.70	9.960 165	.95	9.651 974	5.63	0.348 026	50
11	.612 421	4.68	.960 103	.93	.652 312	5.63	.347 688	49
12	.612 702	4.68	.960 052	.95	.652 650	5.63	-347 350	48
13	.612 983	4.68	.959 995	-95	.652 988	5.63	.347 012	47
14	.613 264	4.68	.959 938	-95	.653 326	5.63	.346 674	46
1 1		4.68	9.959 882	-93	9.653 663	5.62	0.346 337	
15	9.613 545 .613 825	4.67	.959 825	-95	.654 000	5.62	.346 000	45
17	.614 105	4.67	.959 768	.95	.654 337	5.62	.345 663	44
18	.614 385	4.67		.95	.654 674	5.62	.345 326	
19	.614 665	4.67	.959 711 .959 654	.95	.655 011	5.62	.344 989	42 41
		4.65		.97		5.62		
20	9.614 944	4.65	9.959 596	.95	9.655 348	5.60	0.344 652	40
21	.615 223	4.65	·959 539	.95	.655 684	5.60	.344 316 .343 980	39
22	.615 502	4.65	.959 482	.95	.656 020	5.60		38
23	.615 781 .616 060	4.65	.959 425 .959 368	.95	.656 356 .656 692	5.60	.343 644	37
24		4.63		.97		5.60	.343 308	36
25	9.616 338	4.63	9.959 310	.95	9.657 028	5.60	0.342 972	35
26	.616 616	4.63	.959 253	.97	.657 364	5.58	.342 636	34
27	.616 894	4.63	.959 195	.95	.657 699	5.58	.342 301	33
28	.617 172	4.63	.959 138	.97	.658 034	5.58	.341 966	32
29	.617 450	4.62	.959 080	.95	.658 369	5.58	.341 631	31
30	9.617 727	4.62	9.959 023	.97	9.658 704	5.58	0.341 296	30
31	.618 004	4.62	.958 965	.95	.659 039	5.57	.340 961	29
32	.618 281	4.62	.958 908	.97	.659 373	5.58	.340 627	28
33	.618 558 .618 834	4.60	.958 850	.97	.659 708	5.57	.340 292	27
34		4.60	.958 792	.97	.660 042	5.57	.339 958	26
35	9.619 110	4.60	9.958 734	.95	9.660 376	5.57	0.339 624	25
36	.619 386	4.60	.958 677	.97	.660 710	5.55	.339 290	24
37	.619 662	4.60	.958 619	.97	.661 043	5.57	.338 957	23
38	.619 938	4.58	.958 561	.97	.661 377	5.55	.338 623	22
39	.620 213	4.58	.958 503	.97	.661 710	5.55	.338 290	21
40	9.620 488	4.58	9.958 445	.97	9.662 043	5.55	0.337 957	20
41	.620 763	4.58	.958 387	.97	.662 376	5.55	.337 624	19
42	.621 038	4.58	.958 329	.97	.662 709	5.55	.337 291	18
43	.621 313	4.57	.958 271 .958 213	.97	.663 042	5.55	.336 958 .336 625	17
44	.621 587	4.57		.98	.663 375	5.53		
45	9.621 861	4.57	9.958 154	-97	9.663 707	5.53	0.336 293	15
46	.622 135	4.57	.958 096	.97	.664 039	5.53	.335 961	14
47	.622 409	4.55	.958 038	.98	.664 371	5.53	.335 629	13
48	.622 682	4.57	·957 979	·97	.664 703	5.53	·335 297	12
49	.622 956	4.55	.957 921	.97	.665 035	5.52	.334 965	II
50	9.623 229	4.55	9.957 863	.98	9.665 366	5.53	0.334 634	10
51	.623 502	4.53	.957 804	.97	.665 698	5.52	.334 302	9
52	.623 774	4.55	.957 746	.98	.666 029	5.52	.333 971	
53	624 047	4.53	.957 687	.98	.666 360	5.52	.333 640	7
54	.624 319	4.53	.957 628	.97	.666 691	5.50	.333 309	
55	9.624 591	4.53	9.957 570	.98	9.667 021	5.52	0.332 979	5
56	.624 863	4.53	.957 511	.98	.667 352	5.50	.332 648	4
57	.625 135	4.52	.957 452	.98	.667 682	5.52	.332 318	3
58	.625 406	4.52	.957 393	.97	.668 013	5.50	.331 987	2
59	.625 677	4.52	957 335	.98	.668 343	5.50	.331 657	I
бо	9.625 948		9.957 276		9.668 673		0.331 327	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				25°				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.625 948		9.957 276	- 0	9.668 673	0	0.331 327	60
I	.626 219	4.52	.957 217	.98	,669 002	5.48	.330 998	59
2	.626 490	4.52	.957 158	.98	.669 332	5.50	.330 668	58
3	.626 760	4.50	.957 099	.98	.669 661	5.48	.330 339	57
4	.627 030	4.50	.957 040	.98	.669 991	5.50	.330 009	56
	9.627 300	4.50	9.956 981	.98	9.670 320	5.48	0.329 680	55
5 6		4.50	.956 921	1.00	.670 649	5.48	.329 351	54
7	.627 570 .627 840	4.50	.956 862	.98	.670 977	5.47	.329 023	53
8	.628 109	4.48	.956 803	.98	.671 306	5.48	.328 694	52
9	.628 378	4.48	.956 744	.98 1.00	.671 635	5.48	.328 365	51
10	9.628 647	4.48	9.956 684	1	9.671 963	5.47	0.328 037	50
II	.628 916	4.48	.956 625	.98	.672 291	5.47	.327 709	49
12	.629 185	4.48	.956 566	.98	.672 619	5.47	.327 381	48
13	.629 453	4.47	.956 506	.98	.672 947	5.47	.327 053	47
14	.629 721	4.47	.956 447	1.00	.673 274	5·45 5·47	.326 726	46
15	9.629 989	4.47	9.956 387	1.00	9.673 602		0.326 398	45
16	.630 257	4.47	.956 327		.673 929	5.45	.326071	44
17	.630 524	4.45	.956 268	1.00	.674 257	5.47	-325 743	43
18	.630 792	4.47	.956 208	1.00	.674 584	5.45 5.45	.325 416	42
19	.631 059	4.45 4.45	.956 148	.98	.674 911	5.43	.325 089	41
20	9.631 326		9.956 089	1.00	9.675 237		0.324 763	40
21	.631 593	4.45	.956 029	1.00	.675 564	5.45	.324 436	39
22	.631 859	4.43	.955 969	1.00	.675 890	5.43	.324 110	38
23	.632 125	4.43	.955 909	1.00	.676 217	5.45 5.43	.323 783	37
24	.632 392	4.45	.955 849	1.00	.676 543	5.43	-323 457	36
25	9.632 658	4.43	9.955 789	1.00	9.676 869		0.323 131	35
26	.632 923	4.42	.955 729	1.00	.677 194	5.42	.322 806	34
27	.633 189	4.43	.955 669	1.00	.677 520	5.43 5.43	.322 480	33
28	.633 454	4.42 4.42	.955 609	1.02	.677 846	5.42	.322 154	32
29	.633 719	4.42	.955 548	1.00	.678 171	5.42	.321 829	31
30	9.633 984		9.955 488	1.00	9.678 496	5.42	0.321 504	30
31	.634 249	4.42	.955 428	1.00	.678 821	5.42	.321 179	29
32	.634 514	4.42 4.40	.955 368	1.02	.679 146	5.42	.320 854	28
33	.634 778	4.40	·955 3°7	1.00	.679 471	5.40	.320 529	27
34	.635 042	4.40	.955 247	1.02	.679 795	5.42	.320 205	26
35	9.635 306	4.40	9.955 186	1.00	9.680 120	5.40	0.319 880	25
36	.635 570 .635 834	4.40	.955 126	1.02	.680 444	5.40	.319 556	24
37		4.38	.955 065	1.00	.680 768	5.40	.319 232	23
38	.636 097	4.38	.955 005	1.02	.681 092	5.40	.318 908	22
39	.636 360	4.38	.954 944	1.02	.681 416	5.40	.318 584	21
40	9.636 623	4.38	9.954 883	1.00	9.681 740	5.38	0.318 260	20
41	.636 886	4.37	.954 823	1.02	.682 063	5.40	.317 937	19
42	.637 148	4.38	.954 762	1.02	.682 387	5.38	.317 613	18
43	.637 411	4.37	.954 701	1.02	.682 710	5.38	.317 290	17
44	.637 673	4.37	.954 640	1.02	.683 033	5.38	.316 967	16
45	9.637 935	4.37	9.954 579	1.02	9.683 356	5.38	0.316 644	15
46	.638 197	4.35	.954 518	1.02	.683 679	5.37	.316 321	14
47	.638 458	4.37	•954 457	1.02	.684 001	5.38	.315 999	13
48	.638 720	4.35	.954 396	1.02	.684 324	5.37	.315 676	12
49	.638 981	4.35	.954 335	1.02	.684 646	5.37	-315 354	11
50	9.639 242	4.35	9.954 274	1.02	9.684 968	5.37	0.315 032	10
51	.639 503	4.35	.954 213	1.02	.685 290	5.37	.314 710	9
52	640.024	4.33	.954 152	1.03	.685 612	5.37	.314 388	8
53 54	.640 024 .640 284	4.33	.954 090	1.02	.685 934 .686 255	5.35	.314 066	7 6
		4.33	.954 029	1.02		5.37	.313 745	
55	9.640 544	4.33	9.953 968	1.03	9.686 577 .686 898	5.35	0.313 423	5
56	.640 804	4.33	.953 906	1.02	.687 219	5.35	.313 102 .312 781	4
57 58	.641 064 .641 324	4.33	.953 845 .953 783	1.03	.687 540	5.35	.312 460	3 2
59	.641 583	4.32	.953 703	1.02	.687 861	5.35	.312 139	ī
60	9.641 842	4.32	9.953 660	1.03	9.688 182	5•35	0.311 818	0
				D 346		D 14		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				200				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.641 842		9.953 660		9.688 182		0.311 818	60
I	.642 101	4.32	953 599	1.02	.688 502	5.33	.311 498	59
2	.642 360	4.32	∙953 537	1.03	.688 823	5.35	.311 177	58
3	.642 618	4.30	-953 475	1.03	.689 143	5.33	.310 857	57
4	.642 877	4.32 4.30	.953 413	1.03	.689 463	5.33	.310 537	56
5	9.643 135		9.953 352		9.689 783	5.33	0.310 217	55
6	.643 393	4.30	.953 290	1.03	.690 103	5.33	.309 897	54
7	.643 650	4.28	.953 228	1.03	.690 423	5.33	.309 577	53
8	.643 908	4.30 4.28	.953 166	1.03	.690 742	5.32	.309 258	52
9	.644 165		.953 104	1.03	.691 062	5.33	.308 938	51
10	9.644 423	4.30	9.953 042	- 1	9.691 381	5.32	0.308 619	50
11	.644 680	4.28	.952 980	1.03	.691 700	5.32	.308 300	49
12	.644 936	4.27	.952 918	1.03	.692 019	5.32	.307 981	48
13	.645 193	4.28 4.28	.952 855	1.05	.692 338	5.32	.307 662	47
14	.645 450	4.27	.952 793	1.03	.692 656	5.30	.307 344	46
15	9.645 706		9.952 731	1.03	9.692 975	5.32	0.307 025	45
16	.645 962	4.27	.952 669	1.03	.693 293	5.30	.306 707	44
17	.646 218	4.27	.952 606	1.05	.693 612	5.32	.306 388	43
18	.646 474	4.27	.952 544	1.03	.693 930	5.30	.306 0 <b>70</b>	42
19	.646 729	4.25 4.25	.952 481	1.03	.694 248	5.30	.305 752	41
20	9.646 984		9.952 419		9.694 566	5.30	0.305 434	40
21	.647 240	4.27	.952 356	1.05	.694 883	5.28	.305 117	39
22	.647 494	4.23	.952 294	1.03	.695 201	5.30	.304 799	38
23	.647 749	4.25 4.25	.952 231	1.05	.695 518	5.28	.304 482	37
24	.648 004	4.23	.952 168	1.05	.695 836	5.30 5.28	.304 164	36
25	9.648 258		9.952 106	_	9.696 153	5.28	0.303 847	35
26	.648 512	4.23	.952 043	1.05	.696 470	5.28	.303 530	34
27	.648 766	4.23 4.23	.951 980	1.05	.696 787	5.27	.303 213	33
28	.649 020	4.23	.951 917	1.05	.697 103	5.28	.302 897	32
29	.649 274	4.22	.951 854	1.05	.697 420	5.27	.302 580	31
30	9.649 527		9.951 791	1.05	9.697 736	5.28	0.302 264	30
31	.649 781	4.23 4.22	.951 728	1.05	.698 053	5.27	.301 947	29
32	.650 034	4.22	.951 665	1.05	.698 369	5.27	.301 631	28
33	.650 287	4.20	.951 602	1.05	.698 685	5.27	.301 315	27
34	.650 539	4.22	.951 539	1.05	.699 001	5.25	.300 999	26
35	9.650 792	4.20	9.951 476	1.07	9.699 316	5.27	0.300 684	25
36	.651 044	4.22	.951 412	1.05	.699 632	5.25	.300 368	24
37	.651 297	4.20	.951 349	1.05	.699 947	5.27	.300 053	23
38	.651 549	4.18	.951 286	1.07	.700 263	5.25	.299 737	22
39	.651 800	4.20	.951 222	1.05	.700 578	5.25	.299 422	21
40	9.652 052	4.20	9.951 159	1.05	9.700 893	5.25	0.299 107	20
41	.652 304	4.18	.951 096	1.07	.701 208	5.25	.298 792	19
42	.652 555	4.18	.951 032	1.07	.701 523	5.23	.298 477	18
43	.652 806	4.18	.950 968	1.05	.701 837	5.25	.298 163	17
44	.653 057	4.18	.950 905	1.07	.702 152	5.23	.297 848	
45	9.653 308	4.17	9.950 841	1.05	9.702 466	5.25	0.297 534	15
46	.653 558	4.17	.950 778	1.07	.702 781	5.23	.297 219	14
47	.653 808	4.18	.950 714	1.07	.703 095	5.23	.296 905	13
48	.654 059 .654 309	4.17	.950 650	1.07	.703 409	5.22	.296 278	11
		4.15	.950 586	1.07	.703 722	5.23		1
50	9.654 558 .654 808	4.17	9.950 522	1.07	9.704 036	5.23	0.295 964	10
51	.655 058	4.17	.950 458	1.07	.704 350	5.22	.295 650	9 8
52 53	.655 307	4.15	.950 394	1.07	.704 663 .704 976	5.22	.295 337 .295 024	7
54	.655 556	4.15	.950 330 .950 266	1.07	.705 290	5.23	.294 710	6
1 1	9.655 805	4.15		1.07		5.22		
55 56	.656 054	4.15	9.950 202	1.07	9.705 603 .705 916	5.22	0.294 397 .294 084	5 4
57	.656 302	4.13	.950 138 .950 074	1.07	.706 228	5.20	.293 772	3
58	.656 551	4.15	.950 010	1.07	.706 541	5.22	.293 459	2
59	.656 799	4.13	•949 945	1.08	.706 854	5.22	.293 146	1
60	9.657 047	4.13	9.949 881	1.07	9.707 166	5.20	0.292 834	0
		D 7"		D 311		D 3"		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				270				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.657 047		9.949 881		9.707 166		0.292 834	60
ı	.657 295	4.13	.949 816	1.08	.707 478	5.20	.292 522	59
2	.657 542	4.12	949 752	1.07	.707 790	5.20	.292 210	58
3	.657 790	4.13	.949 688	1.07	.708 102	5.20	.291 898	57
4	.658 037	4.12	.949 623	1.08	.708 414	5.20	.291 586	56
	9.658 284	4.12	1	1.08	9.708 726	5.20	1 - 3	i .
5 6	.658 531	4.12	9.949 558	1.07	.709 037	5.18	.290 963	55
	.658 778	4.12	•949 494 •949 4 <b>2</b> 9	1.08	.709 349	5.20	.290 651	54
7 8	.659 025	4.12	.949 364	1.08	.709 660	5.18	.290 340	53 52
9	.659 271	4.10	.949 300	1.07	.709 971	5.18	.290 029	51
10		4.10		1.08	9.710 282	5.18	0.289 718	-
11	9.659 517	4.10	9.949 235	1.08		5.18	.289 407	50
12	.659 763	4.10	.949 170	1.08	.710 593 .710 904	5.18	.289 096	49 48
13	.660 255	4.10	.949 040	1.08	.711 215	5.18	.288 785	
14	.660 501	4.10	.948 975	1.08	.711 525	5.17	.288 475	47 46
	9.660 746	4.08	9.948 910	1.08		5.18	0.288 164	
15	.660 991	4.08	.948 845	1.08	9.711836	5.17	.287 854	45
1	.661 236	4.08	.948 780	1.08	.712 146	5.17	.207 054	44
17	.661 481	4.08	.948 715	1.08	.712 456 .712 766	5.17	.287 544	43
1	.661 726	4.08	.948 650	1.08		5.17	.287 234	42
19		4.07	1940 050	1.10	.713 076	5.17		41
20	9.661 970	4.07	9.948 584	1.08	9.713 386	5.17	0.286 614	40
21	.662 214	4.08	.948 519	1.08	.713 696	5.15	.286 304	39
22	.662 459	4.07	.948 454	1.10	.714 005	5.15	.285 995	38
23	.662 703	4.05	.948 388	1.08	.714 314	5.17	.285 686	37
24	.662 946	4.07	.948 323	1.10	.714 624	5.15	.285 376	36
25	9.663 190	4.05	9.948 257	1.08	9.714 933	5.15	0.285 067	35
26	.663 433	4.07	.948 192	1.10	.715 242	5.15	.284 758	34
27	.663 677	4.05	.948 126	1.10	.715 551	5.15	.284 449	33
28	.663 920	4.05	.948 o6 <b>o</b>	1.08	.715 860	5.13	.284 140	32
29	.664 163	4.05	•947 995	1.10	.716 168	5.15	.283 832	31
30	9.664 406	4.03	9.947 929	1.10	9.716 477	5.13	0.283 523	30
31	.664 648	4.05	.947 863	1.10	.716 785	5.13	.283 215	29
32	.664 891	4.03	•947 797	1.10	.717 093	5.13	.282 907	28
33	.665 133	4.03	.947 731	1.10	.717 401	5.13	.282 599	27
34	.665 375	4.03	.947 665	1.08	.717 709	5.13	.282 291	26
35	9.665 617	4.03	9.947 600	1.12	9.718 017	5.13	0.281 983	25
36	.665 859	4.02	•947 533	1.10	.718 325	5.13	.281 675	24
37	.666 100	4.03	.947 467	1.10	.718 633	5.12	.281 367	23
38	.666 342	4.02	.947 401	1.10	.718 940	5.13	.281 060	22
39	.666 583	4.02	•947 335	1.10	.719 248	5.12	.280 752	21
40	9.666 824	4.02	9.947 269	1.10	9.719 555	5.12	0.280 445	20
41	.667 065	4.00	.947 203	1.10	.719 862	5.12	.280 138	19
42	.667 305	4.02	.947 136	1.12	.720 169	5.12	.279 831	18
43	.667 546	4.00	.947 070	1.10	.720 476	5.12	.279 524	17
44	.667 786	4.02	.947 004	1.12	.720 783	5.10	.279 217	16
45	9.668 027	4.00	9.946 937	1.10	9.721 089	5.12	0.278 911	15
46	.668 267	3.98	.946 871	1.12	.721 396		.278 604	14
47	.668 506	4.00	.946 804	1.12	.721 702	5.10 5.12	.278 298	13
48	.668 746	4.00	.946 738	1.12	.722 009	5.10	.277 991	12
49	.668 986	3.98	.946 671	1.12	.722 315	5.10	.277 685	11
50	9.669 225	3.98	9.946 604		9.722 621		0.277 379	10
51	.669 464	3.90	.946 538	I.IO I.I2	.722 927	5.10		9
52	.669 703	3.98 3.98	.946 471	I.12 I.12	.723 232	5.08	.277 073 .276 768	8
53	.669 942	3.98	.946 404	1.12 1.12	.723 538	5.10	.276 462	7 6
54	.670 181	3.97	.946 337	I.12	.723 844	5.10 5.08	.276 156	6
55	9.670 419		9.946 270	- 1	9.724 149		0.275 851	5
56	.670 658	3.98	.946 203	1.12	.724 454	5.08	.275 546	4
57	.670 896	3.97	.946 136	1.12	.724 760	5.10	.275 240	3
58	.671 134	3.97	.946 069	I.I2 I.I2	.725 065	5.08	•274 935	3 2
59	.671 372	3.97	.946 002	I.I2	.725 370	5.08	.274 630	I
60	9.671 609	3.95	9.945 935	2	9.725 674	5.07	0.274 326	0
	Cos.	D. 1".		D. 1".	Cot.	D. 1".		М.
	008-	D. 1	Dell.	ויידוע	Out.	D. I''.	Tg.	111.

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
		D. 1.		D. 1 .	9.725 674			60
0	9.671 609 .671 847	3.97	9.945 935 .945 868	1.12	.725 979	5.08	0.274 326 .274 021	59
2	.672 084	3.95	.945 800	1.13	.726 284	5.08	.273 716	58
3	.672 321	3.95	.945 733	I.I2 I.I2	.726 588	5.07	.273 412	57
4	.672 558	3.95 3.95	.945 666	1.12	.726 892	5.07 5.08	.273 108	56
5	9.672 795	3.95	9.945 598	1.12	9.727 197	_	0.272 803	55
6	.673 032	3.93	.945 531	1.12	.727 501	5.07 5.07	.272 499	54
7	.673 268	3.95	.945 464	1.13	.727 805	5.07	.272 195	53
8	.673 505	3.93	.945 396	1.13	.728 109	5.05	.271 891	52
9	.673 741	3.93	.945 328	1.12	.728 412	5.07	.271 588	51
II	9.673 977	3.93	9.945 261	1.13	9.728 716 .729 020	5.07	.270 980	50
12	.674 448	3.92	.945 193 .945 125	1.13	.729 323	5.05	.270 677	49 48
13	.674 684	3.93	.945 058	1.12	.729 626	5.05	.270 374	47
14	.674 919	3.92	.944 990	1.13	.729 929	5.05	.270 071	46
15	9.675 155	3.93	9.944 922	1.13	9.730 233	5.07	0.269 767	45
16	.675 390	3.92 3.90	.944 854	1.13	.730 535	5.03	.269 465	44
17	.675 624	3.92	.944 786	1.13	.730 838	5.05	.269 162	43
18	.675 859	3.92	.944 718	1.13	.731 141	5.05	.268 859	42
19	.676 094	3.90	.944 650	1.13	.731 444	5.03	.268 556	41
20 21	9.676 328 .676 562	3.90	9.944 582	1.13	9.731 746	5.03	0.268 254	40
22	.676 796	3.90	.944 514 .944 446	1.13	.732 048 .732 351	5.05	.267 952	39 38
23	.677 030	3.90	•944 377	1.15	.732 653	5.03	.267 347	37
24	.677 264	3.90	.944 309	1.13	.732 955	5.03	.267 045	36
25	9.677 498	3.90 3.88	9.944 241	1.13	9.733 257	5.03	0.266 743	35
26	.677 731	3.88 3.88	.944 172	I.15 I.13	.733 558	5.02	.266 442	34
27	.677 964	3.88	.944 104	1.13	.733 860	5.03	.266 140	33
28	.678 197	3.88	.944 036	1.15	.734 162	5.02	.265 838	32
29	.678 430	3.88	.943 967	1.13	.734 463	5.02	.265 537	31
30	9.678 663 .678 895	3.87	9.943 899 .943 830	1.15	9.734 764	5.03	0.265 236	30
31 32	.679 128	3.88	.943 761	1.15	.735 066 .735 367	5.02	.264 934	29 .
33	.679 360	3.87	.943 693	1.13	.735 668	5.02	.264 332	27
34	.679 592	3.87	.943 624	1.15	.735 969	5.02	.264 031	26
35	9.679 824	3.87 3.87	9.943 555	1.15	9.736 269	5.00	0.263 731	25
36	.680 056	3.87	.943 486	1.15	.736 570	5.02 5.00	.263 430	24
37	.680 288	3.85	.943 417	1.15	.736 870	5.02	.263 130	23
38	.680 519 .680 750	3.85	.943 348	1.15	.737 171	5.00	.262 829	22
39		3.87	.943 279	1.15	·737 47I	5.00	.262 529	21
40	9.680 982 .681 213	3.85	9.943 210	1.15	9.737 771 .738 071	5.00	.261 929	20 19
4I 42	.681 443	3.83	.943 141 .943 0 <b>72</b>	1.15	.738 371	5.00	.261 629	18
43	.681 674	3.85	.943 003	1.15	.738 671	5.00	.261 329	17
44	.681 905	3.85	.942 934	1.15	.738 971	5.00	.261 029	16
45	9.682 135	3.83 3.83	9.942 864		9.739 271	5.00	0.260 729	15
46	.682 365	3.83	.942 795	1.15	.739 570	4.98 5.00	.260 430	14
47	.682 595	3.83	.942 726	1.15	.739 870	4.98	.260 130	13
48	.682 825 .683 055	3.83	.942 656	1.15	.740 169	4.98	.259 831	12
49	9.683 284	3.82	.942 587	1.17	.740 468	4.98	.259 532	
50 51	.683 514	3.83	9.942 517	1.15	9.740 767 .741 066	4.98	0.259 233	10
52	.683 743	3.82	.942 448	1.17	.741 365	4.98	.258 635	8
53	.683 972	3.82	.942 308	1.17	.741 664	4.98	.258 336	7 6
54	.684 201	3.82 3.82	.942 239	1.15	.741 962	4.97 4.98	.258 038	
55	9.684 430	3.80	9.942 169	1.17	9.742 261		0.257 739	5 4
56	.684 658	3.82	.942 099	1.17	.742 559	4.97 4.98	.257 441	4
57	.684 887	3.80	.942 029	1.17	.742 858	4.97	.257 142	3
58 59	.685 115	3.80	.941 959 .941 889	1.17	.743 156	4.97	.256 844	2 I
60	9.685 571	3.80	9.941 819	1.17	.743 454	4.97	0.256 248	0
-		D 1//		D. 1".	9.743 752 Cot	D 1"		М.
	Cos.	D. 1".	Sen.	וען דיים	Cot.	D. 1".	Tg.	М.

				29°				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	İ
0	9.685 571	3.80	9.941 819		9.743 752		0.256 248	бо
I	.685 799	3.80	.941 749	1.17	.744 050	4.97	.255 950	59
2	.686 027	3.78	.941 679	1.17	.744 348	4.97 4.95	.255 652	58
3	.686 254	3.80	.941 609	1.17	.744 645	4.97	·255 355	57
4	.686 482	3.78	.941 539	1.17	·744 943	4.95	.255 057	56
5 6	9.686 709	3.78	9.941 469	1.18	9.745 240	4.97	0.254 760	55
	.686 936	3.78	.941 398	1.17	.745 538 .745 835	4.95	.254 462	54
7 8	.687 389	3.77	.941 328 .941 258	1.17	.746 132	4.95	.254 165	53 52
9	.687 616	3.78	.941 187	1.18	.746 429	4.95	.253 571	51
10	9.687 843	3.78	9.941 117	1.17	9.746 726	4.95	0.253 274	50
11	.688 069	3.77	.941 046	1.18	.747 023	4.95	.252 977	49
12	.688 295	3.77	.940 975	1.18	.747 319	4.93	.252 681	48
13	.688 521	3.77	.940 905	1.17	.747 616	4.95	.252 384	47
14	.688 747	3·77 3·75	.940 834	1.18	.747 913	4.95 4.93	.252 087	46
15	9.688 972	3.77	9.940 763	1.17	9.748 209	4.93	0.251 791	45
16	.689 198	3.75	.940 693	1.18	.748 505	4.93	.251 495	44
17	.689 423	3.75	.940 622	1.18	.748 801	4.93	.251 199	43
18	.689 648	3.75	.940 551	1.18	-749 097	4.93	.250 903	42
19	.689 873	3.75	.940 480	1.18	•749 393	4.93	.250 607	41
20	9.690 098	3.75	9.940 409	1.18	9.749 689	4.93	0.250 311	40
21	.690 323	3.75	.940 338 .940 267	1.18	.749 985 .750 281	4.93	.250 015	39
23	.690 772	3.73	.940 196	1.18	.750 576	4.92	.249 /19	38
24	.690 996	3.73	.940 125	1.18	.750 872	4.93	.249 128	36
25	9.691 220	3.73	9.940 054	1.18	9.751 167	4.92	0.248 833	35
26	.691 444	3.73	.939 982	1.20	.751 462	4.92	.248 538	34
27	.691 668	3.73	.939 911	1.18	·751 757	4.92	.248 243	33
28	.691 892	3.73 3.72	.939 840	1.10	.752 052	4.92 4.92	.247 948	32
29	.692 115	3.73	.939 768	1.18	·752 347	4.92	.247 653	31
30	9.692 339	3.72	9.939 697	1.20	9.752 642	4.92	0.247 358	30
31	.692 562	3.72	.939 625	1.18	·752 937	4.90	.247 063	29
32	.692 785	3.72	•939 554	1.20	.753 231	4.92	.246 769	28
33	.693 008	3.72	.939 482 .939 410	1.20	.753 526 .753 820	4.90	.246 474	27
34		3.70		1.18		4.92		
35	9.693 453	3.72	9.939 339 .939 267	1.20	9.754 II5 .754 409	4.90	0.245 885	25
37	.693 898	3.70	.939 195	1.20	.754 703	4.90	.245 297	24
38	.694 120	3.70	.939 123	1.20	•754 997	4.90	.245 003	22
39	.694 342	3.70 3.70	.939 052	1.10	.755 291	4.90 4.90	.244 709	21
40	9.694 564	3.70	9.938 980	1.20	9.755 585	4.88	0.244 415	20
41	.694 786	3.68	.938 908	1.20	.755 878	4.90	.244 122	19
42	.695 007	3.70	.938 836	1.22	.756 172	4.88	.243 828	18
43	.695 229	3.68	.938 763	1.20	.756 465	4.90	.243 535	17
44	.695 450	3.68	.938 691	1.20	.756 759	4.88	.243 241	16
45	9.695 671	3.68	9.938 619	1.20	9.757 052	4.88	0.242 948	15
46	.695 892	3.68	.938 547 .938 475	1.20	·757 345 ·757 638	4.88	.242 655	14
47	.696 334	3.68	.938 402	I.22	.757 931	4.88	.242 069	12
49	.696 554	3.67	.938 330	1.20	.758 224	4.88	.241 776	II
50	9.696 775	3.68	9.938 258	1.20	9.758 517	4.88	0.241 483	10
51	.696 995	3.67	.938 185	1.22	.758 810	4.88 4.87	.241 190	9
52	.697 215	3.67 3.67	.938 113	I.20 I.22	.759 102	4.88 4.88	.240 898	8
53	.697 435	3.65	.938 040	1.22	·759 395	4.87	.240 605	7
54	.697 654	3.67	.937 967	1.20	.759 687	4.87	.240 313	6
55	9.697 874	3.67	9.937 895	1.22	9.759 979	4.88	0.240 021	5
56	.698 094	3.65	.937 822	1.22	.760 272	4.87	.239 728	4
57	.698 313	3.65	·937 749 ·937 676	I.22	.760 564 .760 856	4.87	.239 436 .239 144	3 2
59	.698 751	3.65	.937 604	1.20	.761 148	4.87	.238 852	I
60	9.698 970	3.65	9.937 531	1.22	9.761 439	4.85	0.238 561	0
-		D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.
1	Cos.	Di I''i	i sen	D' L.'	000	ייב יע	±g₁	100.

					30°				
M		Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
-		9.698 970		9.937 53I	1.22	9.761 439	4.87	0.238 561	бо
1		.699 189	3.65 3.63	.937 458	1.22	.761 731	4.87	.238 269	59
2		.699 407	3.65	.937 385	1.22	.762 023 .762 314	4.85	.237 977	58
3		.699 626	3.63	.937 312 .937 238	1.23	.762 606	4.87	.237 394	56
4		.699 844	3.63	9.937 165	1.22	9.762 897	4.85	0.237 103	55
1 :	5	9.700 062 .700 280	3.63	.937 092	1.22	.763 188	4.85 4.85	.236 812	54
		.700 498	3.63	.937 019	I.22 I.22	.763 479	4.85	.236 521	53
1 8	7 8	.700 716	3.63 3.62	.936 946	1.23	.763 770	4.85	.236 230	52
	9	.700 933	3.63	.936 872	1.22	.764 061	4.85	.235 939 o.235 648	51
I	0	9.701 151	3.62	9.936 799	1.23	9.764 352	4.85	.235 357	50 49
1		.701 368	3.62	.936 725	1.22	.764 643 .764 933	4.83	.235 067	48
I	- 1	.701 585 .701 802	3.62	.936 652 .936 578	1.23	.765 224	4.85	.234 776	47
I I		.702 019	3.62	.936 505	1.22	.765 514	4.83 4.85	.234 486	46
I		9.702 236	3.62	9.936 431	1.23	9.765 805	4.83	0.234 195	45
ı		.702 452	3.60	.936 357	1.23 1.22	.766 095	4.83	.233 905	44
1		.702 669	3.62 3.60	.936 284	1.23	.766 385	4.83	.233 615	43
	8	.702 885	3.60	.936 210	1.23	.766 675 .766 965	4.83	.233 325	41
I	9	.703 101	3.60	.936 136	1.23		4.83	0.232 745	40
	0	9.703 317	3.60	9.936 062 .935 988	1.23	9.767 255	4.83	.232 455	39
	I	.703 533	3.60	.935 988	1.23	.767 545 .767 834	4.82	.232 166	38
	3	.703 749 .703 964	3.58	.935 840	1.23	.768 124	4.83	.231 876	37
	4	.704 179	3.58	.935 766	1.23	.768 414	4.82	.231 586	36
	5	9.704 395	3.60	9.935 692	1.23	9.768 703	4.82	0.231 297	35
	6	.704 610	3.58 3.58	.935 618	1.25	.768 992	4.82	.231 008	34
	7	.704 825	3.58	.935 543	1.23	.769 281	4.83	.230 719	33
	8	.705 040	3.57	.935 469	1.23	.769 571 .769 860	4.82	.230 140	31
	29	.705 254	3.58	.935 395	1.25	9.770 148	4.80	0.229 852	30
	30	9.705 469 .705 683	3.57	9.935 320	1.23	.770 437	4.82	.229 563	29
	32	.705 898	3.58	.935 171	1.25	.770 726	4.82	.229 274	28
	33	.706 112	3.57	.935 097	1.25	.771 015	4.80	.228 985	27
	34	.706 326	3·57 3·55	.935 022	1.23	.771 303	4.82	0.228 408	
1 3	35	9.706 539	3.57	9.934 948	1.25	9.771 592	4.80	.228 120	25
	3б	.706 753	3.57	.934 873	1.25	.771 880 .772 168	4.80	.227 832	23
	37	.706 967	3.55	.934 798	1.25	.772 457	4.82	.227 543	22
	38	.707 180 .707 393	3.55	.934 723 .934 649	1.23	.772 745	4.80 4.80	.227 255	21
	39	9.707 606	3.55	9.934 574	1.25	9.773 033	4.80	0.226 967	20
	40 41	.707 819	3.55	934 499	1.25	.773 321	4.78	.226 679	19
	42	.708 032	3.55	.934 424	1.25	.773 608	4.80	.226 392	18
	43	.708 245	3·55 3·55	.934 349	1.25	.773 896	4.80	.225 816	17
	44	.708 458	3.53	.934 274	1.25	.774 184	4.78	0.225 529	15
	45	9.708 670	3.53	9.934 199	1.27	9.774 47 <sup>1</sup> .774 759	4.80	.225 241	14
	46	.708 882	3.53	.934 123	1.25	.775 046	4.78	.224 954	13
	47	.709 306	3.53	933 973	1.25	.775 333	4.78	.224 667	12
	49	.709 518	3.53	.933 898	1.25	.775 621	4.78	.224 379	II
	50	9.709 730	3.53	9.933 822	1.25	9.775 908	4.78	0.224 092	10
	51	.709 941	3.52	933 747	1.25	.776 195	4.78	.223 805	8
	52	.710 153	3·53 3·52	.933 671	1.25	.776 482	4.77	.223 232	
	53	.710 364	3.52	.933 596	1.27	.777 055	4.78	.222 945	7 6
	54	.710 575	3.52	.933 520	1.25	9.777 342	4.78	0.222 658	5
	55	9.710 786	3.52	9.933 445	1.27	.777 628	4.77	.222 372	4
	56 57	.711 208	3.52	.933 293	1.27	.777 915	4.78	.222 085	3
	58	.711 419	3.52	.933 217	1.27	.778 201	4.78	.221 799	2
	59	.711 629	3.50	.933 141	1.25	.778 488	4.77	0.221 226	
	бо	9.711839	3.3-	9.933 066		9.778 774			-
		Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1"	. Cot.	D. 1".	Tg.	M.

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
				2.1				
0	9.711 839	3.52	9.933 066	1.27	9.778 774	4.77	0.221 226	60
I	.712 050	3.50	.932 990	1.27	.779 060	4.77	.220 940 .220 654	59
2	.712 260	3.48	.932 914	1.27	.779 346	4.77	.220 368	58
3	.712 469	3.50	.932 838	1.27	.779 632	4.77	.220 308	57
4	.712 679	3.50	.932 762	1.28	.779 918	4.75		56
5	9.712889	3.48	9.932 685	1.27	9.780 203	4.77	0.219 797	55
6	.713 098	3.50	.932 609	1.27	.780 489	4.77	.219 511	54
7	.713 308	3.48	•932 533	1.27	.780 775	4.75	.219 225	53
8	.713 517	3.48	.932 457	1.28	.781 060	4.77	.218 940	52
9	.713 726	3.48	.932 380	1.27	.781 346	4.75	.218 654	51
10	9.713935	3.48	9.932 304	1.27	9.781 631	4.75	0.218 369	50
II	.714 144	3.47	.932 228	1.28	.781 916	4.75	.218 084	49
12	.714 352	3.48	.932 151	1.27	.782 201	4.75	.217 799	48
13	.714 561	3.47	.932 075	1.28	.782 486	4.75	.217 514	47
14	.714 769	3.48	.931 998	1.28	.782 771	4.75	.217 229	46
15	9.714 978		9.931 921		9.783 056		0.216 944	45
16	.715 186	3.47	.931 845	1.27	.783 341	4.75	.216 659	44
17	.715 394	3.47	.931 768		.783 626	4.75	.216 374	43
18	.715 602	3.47	.931 691	1.28	.783 910	4.73	.216 090	42
19	.715 809	3.45	.931 614	1.28	.784 195	4.75	.215 805	41
20	9.716017	3.47	9.931 537		9.784 479	4.73	0.215 521	40
21	.716 224	3.45	.931 460	1.28	.784 764	4.75	.215 236	39
22	.716 432	3.47	.931 383	1.28	.785 048	4.73	.214 952	38
23	.716 639	3.45	.931 306	1.28	.785 332	4.73	.214 668	37
24	.716 846	3.45	.931 229	1.28	.785 616	4.73	.214 384	36
	9.717053	3.45	9.931 152	1.28	9.785 900	4.73	0.214 100	
25 26	.717 259	3.43		1.28	.786 184	4.73	.213 816	35
27	.717 466	3.45	.931 075 .930 998	1.28	.786 468	4.73	.213 532	34
28	.717 673	3.45	.930 921	1.28	.786 752	4.73	.213 248	33
29	.717 879	3.43	.930 843	1.30	.787 036	4.73	.212 964	31
- 1		3.43		1.28		4.72		l - i
30	9.718 085 .718 291	3.43	9.930 766	1.30	9.787 319	4.73	0.212 681	30
31		3.43	.930 688	1.28	.787 603	4.72	.212 397	29
32	.718 497 .718 703	3.43	.930 61 1	1.30	.787 886	4.73	_ '	28
33	.718 909	3.43	.930 533	1.28	.788 170	4.72	.211 830	27
34	, ,	3.42	.930 456	1.30	.788 453	4.72		26
35	9.719 114	3.43	9.930 378	1.30	9.788 736	4.72	0.211 264	25
36	.719 320	3.42	.930 300	1.28	.789 019	4.72	.210 981	24
37	.719 525	3.42	.930 223	1.30	.789 302	4.72	.210 698	23
38	.719 730	3.42	.930 145	1.30	.789 585	4.72	.210 415	22
39	.719 935	3.42	.930 067	1.30	.789 868	4.72	.210 132	21
40	9.720 140	3.42	9.929 989	1.30	9.790 151	4.72	0.209 849	20
41	.720 345	3.40	.929 911	1.30	•790 434	4.70	.209 566	19
42	.720 549	3.42	.929 833	1.30	.790 716	4.72	.209 284	18
43	.720 754	3.40	.929 755	1.30	.790 999	4.70	.209 001	17
44	.720 958	3.40	.929 677	1.30	.791 281	4.70	.208 719	16
45	9.721 162	3.40	9.929 599	1.30	9.791 563	4.72	0.208 437	15
46	.721 366	3.40	.929 521	1.32	.791 846	4.70	.208 154	14
47	.721 570	3.40	.929 442	1.30	.792 128	4.70	.207 872	13
48	.721 774	3.40	.929 364	1.30	.792 410	4.70	.207 590	12
49	.721 978	3.38	.929 286	1.32	.792 692	4.70	.207 308	11
50	9.722 181		9.929 207		9.792 974		0.207 026	10
51	.722 385	3.40	.929 129	1.30	.793 256	4.70	.206 744	9
52	.722 588	3.38 3.38	.929 050	1.32	.793 538	4.70 4.68	.206 462	8
53	.722 791	3.38	.928 972	1.30	.793 819	4.00	.206 181	7
54	.722 994	3.38	.928 893	1.32	.794 101	4.70	.205 899	6
55	9.723 197		9.928 815	1.30	9.794 383	4.70	0.205 617	5
56	.723 400	3.38	.928 736	1.32	.794 664	4.68	.205 336	4
57	.723 603	3.38	.928 657	1.32	.794 946	4.70	.205 054	3
58	.723 805	3.37	.928 578	1.32	.795 227	4.68	.204 773	2
59	.724 007	3.37	.928 499	1.32	.795 508	4.68	.204 492	1
60	9.724 210	3.38	9.928 420	1.32	9.795 789	4.68	0.204 211	0
-		D 34		7		D 311		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.724 210		9.928 420		9.795 789		0.204 211	60
1	.724 412	3.37	.928 342	1.30	.796 070	4.68	.203 930	59
2	.724 614	3.37	.928 263	1.32	.796 351	4.68	.203 649	58
3	.724 816	3.37	.928 183	1.33	.796 632	4.68	.203 368	57
4	.725 017	3·35 3·37	.928 104	I.32 I.32	.796 913	4.68 4.68	.203 087	56
5	9.725 219		9.928 025	- 1	9.797 194	1	0.202 806	55
6	.725 420	3·35 3·37	.927 946	I.32 I.32	•797 474	4.67 4.68	.202 526	54
7	.725 622	3.35	.927 867	1.33	·797 755	4.68	.202 245	53
8	.725 823	3.35	.927 787	1.32	.798 036	4.67	.201 964	52
9	.726 024	3.35	.927 708	1.32	.798 316	4.67	.201 684	51
10	9.726 225	3.35	9.927 629	1.33	9.798 596	4.68	0.201 404	50
11	.726 426 .726 626	3.33	.927 549	1.32	.798 877	4.67	.201 123	49
13	.726 827	3.35	.927 470 .927 390	1.33	.799 157 .799 437	4.67	.200 563	48
14	.727 027	3.33	.927 310	1.33	.799 717	4.67	.200 283	46
15	9.727 228	3-35	9.927 231	1.32	9.799 997	4.67	0.200 003	1
16	.727 428	3.33	.927 151	1.33	.800 277	4.67	.199 723	45
17	.727 628	3.33	.927 071	1.33	.800 557	4.67	.199 443	43
18	.727 828	3.33	.926 991	1.33	.800 836	4.65 4.67	.199 164	42
19	.728 027	3.32 3.33	.926 911	I.33	.801 116	4.67	.198 884	41
20	9.728 227	3.33	9.926 831	1.33	9.801 396	4.65	0.198 604	40
21	.728 427	3.32	.926 751	1.33	.801 675	4.67	.198 325	39
22	.728 626 .728 825	3.32	.926 671	1.33	.801 955	4.65	.198 045	38
23	.729 024	3.32	.926 591 .926 511	1.33	.802 234 .802 513	4.65	.197 766	37 36
1 1	9.729 223	3.32	9.926 431	1.33		4.65	0.197 208	
25 26	.729 422	3.32	.926 351	1.33	9.802 792	4.67	.196 928	35 34
27	.729 621	3.32	.926 270	1.35	.803 351	4.65	.196 649	33
28	.729 820	3.32	.926 190	1.33	.803 630	4.65	.196 370	32
29	.730 018	3.30 3.32	.926 110	I.33 I.35	.803 909	4.65 4.63	.196 091	31
30	9.730 217	3.30	9.926 029		9.804 187	4.65	0.195 813	30
31	.730 415	3.30	.925 949	1.33	.804 466	4.65	.195 534	29
32	.730 613	3.30	.925 868	1.33	.804 745	4.63	.195 255	28
33	.730 811	3.30	.925 788	1.35	.805 023	4.65	.194 977	27 26
34	.731 009	3.28	.925 707	1.35	.805 302	4.63	.194 698	
35 36	9.731 206 .731 404	3.30	9.925 626 •925 545	1.35	9.805 580 .805 859	4.65	.194 420	25 24
37	.731 602	3.30	.925 465	1.33	.806 137	4.63	.193 863	23
38	.731 799	3.28	.925 384	1.35	.806 415	4.63	.193 585	22
39	.731 996	3.28 3.28	.925 303	1.35	.806 693	4.63 4.63	.193 307	21
40	9.732 193	3.28	9.925 222	1.35	9.806 971		0.193 029	20
4I	.732 390	3.28	.925 141	I.35 I.35	.807 249	4.63 4.63	.192 751	19
42	.732 587	3.28	.925 060	1.35	.807 527	4.63	.192 473	18
43	.732 784	3.27	.924 979	1.37	.807 805	4.63	.192 195	17
44	.732 980	3.28	.924 897	1.35	.808 083	4.63	.191 917	16
45 46	9.733 177	3.27	9.924 816 •924 735	1.35	9.808 361 .808 638	4.62	0.191 639 .191 362	15
47	·733 373 ·733 569	3.27	.924 735	1.35	.808 916	4.63	.191 302	13
48	.733 765	3.27	.924 572	1.37	.809 193	4.62	.190 807	12
49	.733 961	3.27	.924 491	1.35	.809 471	4.63 4.62	.190 529	11
50	9.734 157	3.27	9.924 409	1.37	9.809 748	4.62	0.190 252	10
51	·734 353	3.27	.924 328	1.35	.810 025	4.62	.189 975	9
52	·734 549	3.27 3.25	.924 246	1.37	.810 302	4.63	.189 698	8
53	·734 744	3.25	.924 164	1.35	.810 580	4.62	.189 420	7 6
54	•734 939	3.27	.924 083	1.37	.810 857	4.62	.189 143 0.188 866	
55 56	9.735 135	3.25	9.924 001	1.37	9.811 134 .811 410	4.60	.188 590	5
57	.735 33° .735 525	3.25	.923 919	1.37	.811 410	4.62	.188 313	3
58	.735 719	3.23	.923 755	1.37	.811 964	4.62 4.62	.188 036	2
59	.735 914	3.25 3.25	.923 673	1.37	.812 241	4.60	.187 759	I
60	9.736 109	3.23	9.923 591	2.37	9.812 517	4.50	0.187 483	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

LOGARITMOS DE LOS SENOS, COSENOS, TANGENTES, ETC. 199

M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.736 109	2.22	9.923 591		9.812 517	4.62	0.187 483	60
I	.736 303	3.23	.923 509	I.37	.812 794	4.60	.187 206	59
2	.736 498	3.25 3.23	.923 427	1.37	.813070	4.62	.186 930	58
3	.736 692	3.23	.923 345	1.37	.813 347	4.60	.186 653	57
4	.736 886	3.23	.923 263	1.37	.813 623	4.60	.186 377	56
5 6	9.737 080	3.23	9.923 181	1.38	9.813 899	4.62	0.186 101	55
6	.737 274	3.22	.923 098	1.37	.814 176	4.60	.185 824	54
7 8	.737 467	3.23	.923 016	1.38	.814 452	4.60	.185 548	53
1 1	.737 661	3.23	.922 933	1.37	.814 728	4.60	.185 272	52
9	·737 855	3.22	.922 851	1.38	.815 004	4.60	.184 996	51
10	9.738 048	3.22	9.922 768	1.37	9.815 280	4.58	0.184 720	50
II	.738 241	3.22	.922 686	1.38	.815 555	4.60	.184 445	49
12	.738 434 .738 627	3.22	.922 603 .922 520	1.38	.815 831 .816 107	4.60	.184 169 .183 893	48
13 14	.738 820	3.22	.922 438	1.37	.816 382	4.58	.183 618	47 46
		3.22		1.38	9.816 658	4.60	0.183 342	
15	9.739 013 .739 206	3.22	9.922 355	1.38	.816 933	4.58	.183 067	45
17	.739 398	3.20	.922 189	1.38	.817 209	4.60	.182 791	44
18	.739 590	3.20	.922 106	1.38	.817 484	4.58	.182 516	42
19	.739 783	3.22	.922 023	1.38	.817 759	4.58	.182 241	41
20	9.739 975	3.20	9.921 940	1.38	9.818 035	4.60	0.181 965	40
21	.740 167	3.20	.921 857	1.38	.818 310	4.58	.181 690	39
22	.740 359	3.20	.921 774	1.38	.818 585	4.58	.181 415	38
23	.740 550	3.18	.921 691	1.38	.818 860	4.58 4.58	.181 140	37
24	.740 742	3.20 3.20	.921 607	1.38	.819 135	4.58	.180 865	36
25	9.740 934		9.921 524	1	9.819 410		0.180 590	35
26	.741 125	3.18 3.18	.921 441	1.38	.819 684	4.57	.180 316	34
27	.741 316	3.26	.921 357	1.38	.819 959	4.58 4.58	.180 041	33
28	.741 508	3.18	.921 274	1.40	.820 234	4.57	.179 766	32
29	.741 699	3.17	.921 190	1.38	.820 508	4.58	.179 492	31
30	9.741 889	3.18	9.921 107	1.40	9.820 783	4.57	0.179 217	30
31	.742 080	3.18	.921 023	1.40	.821 057	4.58	.178 943	29
32	.742 271	3.18	.920 939	1.38	.821 332	4.57	.178 668	28
33	.742 462	3.17	.920 856	1.40	.821 606 .821 880	4.57	.178 394 .178 120	27
34	.742 652	3.17	.920 772	1.40		4.57		26
35	9.742 842	3.18	9.920 688	1.40	9.822 154	4.58	0.177 846	25
36	.743 033	3.17	.920 604 .920 520	1.40	.822 429 .822 703	4.57	.177 571	24
37	.743 223 .743 413	3.17	.920 436	1.40	.822 977	4.57	.177 297 .177 023	23
39	.743 602	3.15	.920 352	1.40	.823 251	4.57	.176 749	21
40	9.743 792	3.17	9.920 268	1.40	9.823 524	4.55	0.176 476	20
41	.743 982	3.17	.920 184	1.40	.823 798	4.57	.176 202	19
42	.744 171	3.15	.920 099	1.42	.824 072	4.57	.175 928	18
43	.744 361	3.17	.920 015	1.40	.824 345	4.55	.175 655	17
44	.744 550	3.15	.919 931	I.40	.824 619	4.57	.175 381	16
45	9.744 739	3.15	9.919 846	I.42	9.824 893	4.57	0.175 107	15
46	.744 928	3.15	.919 762	1.40	.825 166	4.55	.174 834	14
47	.745 117	3.15 3.15	.919 677	I.42 I.40	.825 439	4.55	.174 561	13
48	.745 306	3.13	.919 593	1.42	.825 713	4·57 4·55	.174 287	12
49	·745 <b>4</b> 94	3.15	.919 508	1.40	.825 986	4.55	.174 014	II
50	9.745 683	3.13	9.919 424	1.42	9.826 259	4.55	0.173 741	10
51	.745 871	3.15	.919 339	I.42	.826 532	4.55	.173 468	9
52	.746 060	3.13	.919 254	1.42	.826 805	4.55	.173 195	8
53	.746 248	3.13	.919 169	1.40	.827 078	4.55	.172 922	7 6
54	.746 436	3.13	.919 085	1.42	.827 351	4.55	.172 649	1 1
55	9.746 624	3.13	9.919 000	1.42	9.827 624	4.55	0.172 376	5
56	.746 812	3.12	.918 915	1.42	.827 897 .828 170	4.55	.172 103	4
57 58	.746 999 .747 187	3.13	.918 830 .918 745	1.42	.828 442	4.53	.171 830	3 2
59	.747 374	3.12	.918 659	1.43	.828 715	4.55	.171 285	ī
60	9.747 562	3.13	9.918 574	1.42	9.828 987	4.53	0.171 013	0
-		D 7"		D 34		- D 344		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

1-					34°				
	M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
	0	9.747 562	3.12	9.918 574	1.42	9.828 987	4 55	0.171 013	60
	I	·747 749	3.12	.918 489	1.42	.829 260	4.55 4.53	.170 740	59
1	2	•747 936	3.12	.918 404	1.43	.829 532	4.55	.170 468	58
1	3	.748 123	3.12	.918 318	1.42	.829 805	4.53	.170 195	57
1	4	.748 310	3.12	.918 233	1.43	.830 077	4.53	.169 923	56
1	5	<b>9.</b> 748 497	3.10	9.918 147	1.42	9.830 349	4.53	0.169 651	55
Т		.748 683	3.12	.918 062	1.43	.830 621	4.53	.169 379	54
	7	.748 870	3.10	.917 976	1.42	.830 893	4.53	.169 107	53
	8	.749 056	3.12	.917 891	1.43	.831 165	4.53	.168 835	52
1	9	•749 243	3.10	.917 805	1.43	.831 437	4.53	.168 563	51
	10	9.749 429	3.10	9.917 719	1.42	9.831 709	4.53	0.168 291	50
	11	.749 615	3.10	.917 634	1.43	.831 981	4.53	.168 019	49
ı	12	.749 801	3.10	.917 548	1.43	.832 253	4.53	.167 747	48
	13	.749 987	3.08	.917 462	1.43	.832 525	4.52	.167 475	47
	14	.750 172	3.10	.917 376	1.43	.832 796	4.53	.167 204	46
	15	9.750 358	3.08	9.917 290	1.43	9.833 068	4.52	0.166 932	45
	16	.75° 543	3.10	.917 204	1.43	.833 339	4.53	.166 661	44
1	17	.750 729	3.08	.917 118	I.43	.833 611	4.52	.166 389	43
1	18	.750 914	3.08	.917 032	1.43	.833 882	4.53	.166 118	42
1	19	.751 099	3.08	.916 946	1.45	.834 154	4.52	.165 846	41
	20	9.751 284	3.08	9.916 859	1.43	9.834 425	4.52	0.165 575	40
	21	.751 469	3.08	.916 773	I.43	.834 696	4.52	.165 304	39
	22	.751 654	3.08	.916 687	1.45	.834 967	4.52	.165 033	38
1	23	.751 839	3.07	.916 600	1.43	.835 238	4.52	.164 762	37
1	24	.752 023	3.08	.916 514	1.45	.835 509	4.52	.164 491	36
1	25	9.752 208	3.07	9.916 427	1.43	9.835 780	4.52	0.164 220	35
1	26	.752 392	3.07	.916 341	1.45	.836 051	4.52	.163 949	34
1	27	.752 576	3.07	.916 254	1.45	.836 322	4.52	.163 678	33
١	28	.752 760	3.07	.916 167	1.43	.836 593	4.52	.163 407	32
ı	29	•752 944	3.07	.916 081	1.45	.836 864	4.50	.163 136	31
1	30	9.753 128	3.07	9.915 994	1.45	9.837 134	4.52	0.162 866	30
Ŧ	31	.753 312	3.05	.915 907	1.45	.837 405	4.50	.162 595	29
	32	·753 495	3.07	.915 820	1.45	.837 675	4.52	.162 325	28
	33	.753 679	3.05	.915 733	1.45	.837 946	4.50	.162 054	27
ı	34	.753 862	3.07	.915 646	1.45	.838 216	4.52	.161 784	26
1	35	9.754 046	3.05	9.915 559	1.45	9.838 487	4.50	0.161 513	25
1	36	.754 229	3.05	.915 472	1.45	.838 757	4.50	.161 243	24
1	37	.754 412	3.05	.915 385	1.47	.839 027	4.50	.160 973	23
	38	•754 595	3.05	.915 297	1.45	.839 297	4.52	.160 703	22
П	39	.754 778	3.03	.915 210	1.45	.839 568	4.50	.160 432	21
	40	9.754 960	3.05	9.915 123	1.47	9.839 838	4.50	0.160 162	20
	41	.755 143	3.05	.915 035	1.45	.840 108	4.50	.159 892	19
	42	.755 326	3.03	.914 948	1.47	.840 378	4.50	.159 622	18
	43	.755 508	3.03	.914 860	1.45	.840 648	4.48	.159 352	17
	44	.755 690	3.03	.914 773	1.47	.840 917	4.50	.159 083	16
	45	9.755 872	3.03	9.914 685	1.45	9.841 187	4.50	0.158 813	15
1	46	.756 054	3.03	.914 598	1.47	.841 457	4.50	.158 543	14
	47	.756 236 .756 418	3.03	.914 510	1.47	.841 727	4.48	.158 273	13
	48	.756 600	3.03	.914 422	1.47	.841 996 .842 266	4.50	.158 004	12
1	49	./50 000	3.03	.914 334	1.47		4.48	.157 734	
	50	9.756 782	3.02	9.914 246	1.47	9.842 535	4.50	0.157 465	10
	51	.756 963	3.02	.914 158	1.47	.842 805	4.48	.157 195 .156 926	9 8
	52	.757 144	3.03	.914 070 .913 982	1.47	.843 074	4.48	.156 657	
	53 54	.757 326	3.02	.913 902	1.47	.843 343 .843 612	4.48	.156 388	7 6
		.757 507	3.02		1.47	-	4.50		
	55	9.757 688 .757 869	3.02	9.913 806	1.47	9.843 882	4.48	0.156 118 .155 849	5
1	56	.757 009	3.02	.913 718	1.47	.844 151 .844 420	4.48	.155 580	4
	57 58	.758 230	3.00	.913 630 .913 541	1.48	.844 689	4.48	.155 311	2
	59	.758 411	3.02	.913 453	1.47	.844 958	4.48	.155 042	ī
	60	9.758 591	3.00	9.913 365	1.47	9.845 227	4.48	0.154 773	0
-	00								
1		Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.
-									

				30°				
М.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.758 591	3.02	9.913 365	1.48	9.845 227	4.48	0.154 773	бо
I	.758 772	3.00	.913 276	1.48	.845 496	4.47	.154 504	59
2	.758 952	3.00	.913 187	1.47	.845 764	4.48	.154 236	58
3	.759 132	3.00	.913 099	1.48	.846 033	4.48	.153 967	57
4	.759 312	3.00	.913010	1.47	.846 302	4.47	.153 698	56
5 6	9.759 492	3.00	9.912 922	1.48	9.846 570	4.48	0.153 430	55
	.759 672	3.00	.912833	1.48	.846 839	4.48	.153 161	54
7	.759 852	2.98	.912 744	1.48	.847 108	4.47	.152 892	53
8	.760 031	3.00	.912 655	1.48	.847 376	4.47	.152 624	52
9	.760 211	2.98	.912 566	1.48	.847 644	4.48	.152 356	51
10	9.760 390	2.98	9.912 477	1.48	9.847 913 .848 181	4.47	0.152 087	50
II	.760 569	2.98	.912 388	1.48	.848 449	4.47	.151 819 .151 551	49
12	.760 748 .760 927	2.98	.912 299 .912 210	1.48	.848 717	4.47	.151 283	47
13	.761 106	2.98	.912 121	1.48	.848 986	4.48	.151 014	46
14	9.761 285	2.98		1.50	9.849 254	4.47	0.150 746	
15	.761 464	2.98	9.912 03 <b>1</b> .911 942	1.48	.849 522	4.47	.150 478	45
1 1	.761 642	2.97	.911 942	1.48	.849 790	4.47	.150 210	44
17	.761 821	2.98	.911 763	1.50	.850 057	4.45	.149 943	43
19	.761 999	2.97	.911 674	1.48	.850 325	4.47	.149 675	41
20	9.762 177	2.97	9.911 584	1.50	9.850 593	4.47	0.149 407	40
20	.762 356	2.98	.911 495	1.48	.850 861	4.47	.149 139	39
22	.762 534	2.97	.911 405	1.50	.851 129	4.47	.148 871	38
23	.762 712	2.97	.911 315	1.50	.851 396	4.45	.148 604	37
24	.762 889	2.95	.911 226	1.48	.851 664	4.47	.148 336	36
25	9.763 067	2.97	9.911 136	1.50	9.851 931	4.45	0.148 069	35
26	.763 245	2.97	.911 046	1.50	.852 199	4.47	.147 801	34
27	.763 422	2.95	.910 956	1.50	.852 466	4.45	.147 534	33
28	.763 600	2.97	.910 866	1.50	.852 733	4.45	.147 267	32
29	.763 777	2.95	.910 776	1.50	.853 001	4.47	.146 999	31
30	9.763 954	2.95	9.910 686	1.50	9.853 268	4.45	0.146 732	30
31	.764 131	2.95	.910 596	1.50	.853 535	4.45	.146 465	29
32	.764 308	2.95 2.95	.910 506	1.50	.853 802	4.45	.146 198	28
33	.764 485	2.95	.910 415	1.50	.854 069	4·45 4·45	.145 931	27
34	.764 662	2.93	.910 325	1.50	.854 336	4.45	.145 664	26
35	9.764 838	2.95	9.910 235	1.52	9.854 603	4.45	0.145 397	25
36	.765 015	2.93	.910 144	1.50	.854 870	4.45	.145 130	24
37	.765 191	2.93	.910 054	1.52	.855 137	4.45	.144 863	23
38	.765 367	2.95	.909 963	1.50	.855 404	4.45	.144 596	22
39	.765 544	2.93	.909 873	1.52	.855 671	4.45	.144 329	21
40	9.765 720	2.93	9.909 782	1.52	9.855 938	4.43	0.144 062	20
41	.765 896	2.93	.909 691	1.50	.856 204	4.45	.143 796	19
42	.766 072	2.92	.909 601	1.52	.856 471	4.43	.143 529	18
43	.766 247	2.93	.909 510	1.52	.856 737	4.45	.143 263	17
44	.766 423	2.92	.909 419	1.52	.857 004	4.43	.142 996	16
45	9.766 598	2.93	9.909 328	1.52	9.857 270	4.45	0.142 730	15
46	.766 774 .766 949	2.92	.909 237	1.52	.857 537 .857 803	4.43	.142 463	14
47	.767 124	2.92	.909 146 .909 055	1.52	.858 069	4.43	.142 197 .141 931	13
48 49	.767 300	2.93	.908 964	1.52	.858 336	4.45	.141 664	II
1 1	9.767 475	2.92	9.908 873	1.52	9.858 602	4.43	0.141 398	10
50 51	9.767 475 .767 649	2.90	.908 781	1.53	.858 868	4.43	.141 132	1
52	.767 824	2.92	.908 690	1.52	.859 134	4.43	.140 866	8
53	.767 999	2.92	.908 599	1.52	.859 400	4.43	.140 600	7
54	.768 173	2.90	.908 507	1.53	.859 666	4.43	.140 334	6
55	9.768 348	2.92	9.908 416	1.52	9.859 932	4.43	0.140 068	5
56	.768 522	2.90	.908 324	1.53	.860 198	4.43	.139 802	4
57	.768 697	2.92	.908 233	1.52	.860 464	4.43	.139 536	3
58	.768 871	2.90	.908 141	1.53	.860 730	4.43	.139 270	2
59	.769 045	2.90	.908 049	1.53	.860 995	4.42	.139 005	x
60	9.769 219	2.90	9.907 958	1.52	9.861 261	4.43	0.138 739	0
		D 1"		D 1"		D 1"		
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

		,	360					
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.769 219	2.90	9.907 958	1.53	9.861 261	4.43	0.138 739	60
1 2	.769 393 .769 566	2.88	.907 866	1.53	.861 527	4.42	.138 473	59
3	.769 740	2.90	.907 774 .907 682	1.53	.861 792 .862 058	4.43	.138 208	58
4	.769 913	2.88	.907 590	1.53	.862 323	4.42	.137 942	57 56
	9.770 087	2.90	9.907 498	1.53	9.862 589	4.43	0.137 411	-
5	.770 260	2.88 2.88	.907 406	1.53	.862 854	4.42	.137 146	55 54
7 8	.770 433	2.88	.907 314	I.53	.863 119	4.42	.136 881	53
	.770 606	2.88	.907 222	1.55	.863 385	4.43 4.42	.136 615	52
9	.770 779	2.88	.907 129	1.53	.863 650	4.42	.136 350	51
II	9.770 952	2.88	9.907 037	1.53	9.863 915	4.42	0.136 085	50
12	.771 125	2.88	.906 945	1.55	.864 180 .864 445	4.42	.135 820	49
13	.771 470	2.87	.906 760	1.53	.864 710	4.42	.135 555	48
14	.771 643	2.88	.906 667	1.55	.864 975	4.42	.135 025	47 46
15	9.771 815	2.87	9.906 575	1.53	9.865 240	4.42	0.134 760	
16	.771 987	2.87 2.87	.906 482	1.55	.865 505	4.42	.134 495	45
17	.772 159	2.87	.906 389	I.55	.865 770	4.42	.134 230	43
18	.772 331	2.87	.906 296	1.53	.866 035	4.42 4.42	.133 965	42
19	.772 503	2.87	.906 204	1.55	.866 300	4.40	.133 700	41
20	9.772 675	2.87	9.906 111	1.55	9.866 564	4.42	0.133 436	40
21	.772 847	2.85	.906 018	1.55	.866 829	4.42	.133 171	39
23	.773 190	2.87	.905 925 .905 832	1.55	.867 094 .867 358	4.40	.132 906	38
24	.773 361	2.85	.905 739	1.55	.867 623	4.42	.I 32 642 .I 32 377	37
25	9.773 533	2.87	9.905 645	1.57	9.867 887	4.40	0.132 113	36
26		2.85 2.85	.905 552	1.55	.868 152	4.42	.131 848	35 34
27	.773 704 .773 875	2.85	.905 459	I.55	.868 416	4.40	.131 584	33
28	.774 046	2.85	.905 366	1.57	.868 680	4.40 4.42	.131 320	32
29	.774 217	2.85	.905 272	1.55	.868 945	4.40	.131 055	31
30	9.774 388	2.83	9.905 179	1.57	9.869 209	4.40	0.130 791	30
31 32	·774 558 ·774 729	2.85	.905 085 .904 992	1.55	.869 473	4.40	.130 527	29
33	.774 899	2.83	.904 898	1.57	.869 737 .870 001	4.40	.130 263	28
34	.775 070	2.85 2.83	.904 804	1.57	.870 265	4.40	.129 735	27 26
35	9.775 240	2.83	9.904 711	1.55	9.870 529	4.40	0.129 471	25
36	.775 410	2.83	.904 617	1.57	.870 793	4.40	.129 207	24
37	·775 580	2.83	.904 523	I.57 I.57	.871 057	4.40 4.40	.128 943	23
38	·775 750	2.83	.904 429	1.57	.871 321	4.40	.128 679	22
39	.775 920 9.776 090	2.83	.904 335	1.57	.871 585	4.40	.128 415	21
40 41	.776 259	2.82	9.904 241	1.57	9.871 849	4.38	0.128 151	20
42	.776 429	2.83	.904 <b>I</b> 47	1.57	.872 112 .872 376	4.40	.127 888 .127 624	19
43	.776 598	2.82 2.83	.903 959	I.57 I.58	.872 640	4.40	.127 360	17
44	.776 768	2.82	.903 864	1.50	.872 903	4.38	.127 097	16
45	9.776 937	2.82	9.903 770	1.57	9.873 167	4.40	0.126 833	15
46	.777 106	2.82	.903 676	1.58	.873 430	4.38 4.40	.126 570	14
47	·777 275	2.82	.903 581	1.57	.873 694	4.38	.126 306	13
48 49	·777 444 ·777 613	2.82	.903 487	1.58	.873 957	4.38	.126 043	12
50	9.777 781	2.80	.903 392	1.57	.874 220	4.40	.125 780	II
51	•777 950	2.82	9.903 298 .903 203	1.58	9.874 484	4.38	0.125 516	10
52	.778 119	2.82	.903 108	1.58	.874 747 .875 010	4.38	.125 253	9
53	.778 287	2.80 2.80	.903 014	1.57	.875 273	4.38	.124 727	7
54	.778 455	2.82	.902 919	1.58	.875 537	4.40 4.38	.124 463	6
55	9.778 624	2.80	9.902 824	1.58	9.875 800	4.38	0.124 200	5
56	.778 792	2.80	.902 729	1.58	.876 063	4.38	.123 937	4
57 58	.778 960 .779 128	2.80	.902 634	1.58	.876 326	4.38	.123 674	3
59	.779 295	2.78	.902 539	1.58	.876 589 .876 852	4.38	.123 411	2
60	9.779 463	2.80	9.902 349	1.58	9.877 114	4.37	0.122 886	
		D 1"		D 1"		D 1"		0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				370			a . 1	
M.	Sen	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.779 463	0-	9.902 349	1.60	9.877 114	4.38	0.122 886	60
I	.779 631	2.80	.902 253	1.58	.877 377	4.38	.122 623	59
2	.779 798	2.78 2.80	.902 158	1.58	.877 640	4.38	.122 360	58
3	.779 966	2.78	.902 063	1.60	.877 903	4.37	.122 097	57 56
4	.780 133	2.78	.901 967	1.58	.878 165	4.38		
1	9.780 300		9.901 872	1.60	9.878 428	4.38	0.121 572	55
5 6	.780 467	2.78 2.78	.901 776	1.58	.878 691	4.37	.121 309	54
7	.780 634	2.78	.901 681	1.60	.878 953	4.38	.121 047	52
8	.780 801	2.78	.901 585	1.58	.879 216	4.37	.120 522	51
9	.780 968	2.77	.901 490	1.60	.879 478	4.38	0.120 259	50
10	9.781 134	2.78	9.901 394	1.60	9.879 741	4.37	.119 997	49
11	.781 301	2.78	.901 298	1.60	.880 003 .880 265	4.37	.119 735	48
12	.781 468	2.77	.901 202	1.60	.880 528	4.38	.119 472	47
13	.781 634	2.77	.901 106	1.60	.880 790	4.37	.119 210	46
14	.781 800	2.77	.901 010	1.60	9.881 052	4.37	0.118 948	45
15	9.781 966	2.77	9.900 914	1.60	.881 314	4.37	.118 686	44
16	.782 132	2.77	.900 818	1.60	.881 577	4.38	.118 423	43
17	.782 298	2.77	.900 722 .900 626	1.60	.881 839	4.37	.118 161	42
18	.782 464	2.77	.900 529	1.62	.882 101	4.37	.117 899	41
19	.782 630	2.77		1.60	9.882 363	4.37	0.117 637	40
20	9.782 796	2.75	9.900 433	1.60	.882 625	4.37	.117 375	39
21	.782 961	2.77	.900 240	1.62	.882 887	4.37	.117 113	38
22	.783 127	2.75	.900 144	1.60	.883 148	4.35	.116 852	37
23	.783 292 .783 458	2.77	.900 047	1.62	.883 410	4.37	.116 590	36
24		2.75	9.899 951	1.60	9.883 672	4.37	0.116 328	35
25	9.783 623	2.75	.899 854	1.62	.883 934	4.37	.116 066	34
26	.783 953	2.75	.899 757	1.62	.884 196	4·37 4·35	.115 804	33
27	.784 118	2.75	.899 660	1.60	.884 457	4.37	.115 543	32
29	.784 282	2.73	.899 564	1.62	.884 719	4.35	.115 281	31
30	9.784 447	2.75	9.899 467	1.62	9.884 980	4.37	0.115 020	30
31	.784 612	2.75	.899 370	1.62	.885 242	4.37	.114 758	29
32	.784 776	2.73	.899 273	1.62	.885 504	4.35	.114 496	28
33	.784 941	2.75	.899 176	1.63	.885 765	4.35	.114 235	27 26
34	.785 105	2.73	.899 078	1.62	.886 026	4.37	.113 974	1
35	9.785 269		9.898 981	1.62	9.886 288	4.35	0.113 712	25
36	.785 433	2.73	.898 884	1.62	.886 549	4.37	.113 451	24
37	.785 597	2.73	.898 787	1.63	.886 811	4.35	.113 189	22
38	.785 761	2.73	.898 689	1.62	.887 072	4.35	.112 923	21
39	.785 925	2.73	.898 592	1.63	.887 333	4.35	0.112406	20
40	9.786 089	2.72	9.898 494	1.62	9.887 594	4.35	.112 145	19
41	.786 252	2.73	.898 397	1.63	.887 855	4.35	.111 884	18
42	.786 416	2.72	.898 299	1.62	.888 378	4.37	.111 622	17
43	.786 579	2.72	.898 202 .898 104	1.63	.888 639	4.35	.111 361	16
44	.786 742	2.73	1	1.63	9.888 900	4.35	0.111 100	15
45	9.786 906	2.72	9.898 006	1.63	.889 161	4.35	.110 839	14
46	.787 069	2.72	.897 908	1.63	.889 421	4.33	.110 579	13
47	.787 232	2.72	.897 712	1.63	.889 682	4.35	.110 318	12
48	.787 395	2.70	.897 614	1.63	.889 943	4.35	.110057	11
49	.787 557	2.72	9.897 516	1.63	9.890 204	4.35	0.109 796	10
50	9.787 720	2.72	.897 418	1.63	.890 465	4.35	.109 535	9
51	.787 883	2.70	.897 320	1.63	.890 725	4.33	.109 275	
52	00 0	2.72	.897 222	1 1.03	.890 986	4.35	.109 014	7 6
53	00	2.70	.897 123		.891 247	4·35 4·33	.108 753	
		2.70	9.897 025	1.03	9.891 507		0.108 493	5 4
55		2.70	.896 926	1.65	801 768	4.35	.108 232	4
		2.70	.896 828	1.03	.892 028	4·33 4·35	.107 972	3
57		2.70	.896 729	1.63	.092 209	4.33	.107 711	2
59	0 0	2.70	.896 631		1092 349	4.35	.107 451	I
60		2.70	9.896 532	:	9.892 810	. 55	0.107 190	0
-		D. 1".	Sen	D. 1'	Cot.	D. 1".	Tg.	M.
	Cos.	D. T.	Dem	12.1				

0         9.789 342         2.70         9.896 532         1.65         9.892 810         4.33         0.10           2         .789 665         2.70         .896 335         1.65         .893 070         4.35         .10           3         .789 827         2.68         .896 236         1.65         .893 591         4.33         .10           4         .789 988         2.68         .896 137         1.65         .893 851         4.33         .10           5         9.790 149         2.68         .9.896 038         1.65         .984 111         4.33         0.10           6         .790 310         2.68         .895 939         1.65         .894 372         4.35         .10           7         .790 471         .68         .895 840         .65         .894 632         4.33         .10	77 190 60 66 930 59 66 669 58 66 409 57 66 149 56 75 889 55 75 628 54 75 108 52 74 848 51 74 588 50 74 4 588 50 74 4 588 50 74 4 328 48 74 968 48
1       .789 504       2.68       .896 433       1.63       .893 070       4.33       1.63       .893 331       4.35       1.63       .893 331       4.35       1.63       .893 331       4.35       1.65       .893 331       4.33       1.65       .893 591       4.33       1.65       .893 591       4.33       1.65       .893 591       4.33       1.65       .893 851       4.33       1.65       .893 851       4.33       1.65       .893 851       4.33       1.65       .894 894       111       4.33       0.10       0.1	06 930 59 06 669 58 06 409 57 06 149 56 05 889 55 05 628 54 05 368 53 05 368 53 05 48 48 51 14 588 50 14 328 49
2     .789 665     2.70     .896 335     1.65     .893 331     4.35     1.65       3     .789 827     2.68     .896 236     1.65     .893 591     4.33     .10       4     .789 988     2.68     .896 137     1.65     .893 851     4.33     .10       5     9.790 149     2.68     9.896 038     1.65     9.894 111     4.33     0.10       6     .790 310     2.68     .895 939     1.65     .894 1372     4.35     .10	66 669 58 66 409 57 66 149 56 65 889 55 65 628 54 55 108 52 64 848 51 64 588 49
3	66 409 57 66 149 56 65 889 55 65 628 54 65 368 53 65 108 52 64 848 51 64 588 50 64 328 49
4 .789 988 2.68 2.68 9.896 038 1.65 9.894 111 4.33 4.33 6.16 6 .790 310 2.68 8.895 939 1.65 8.94 372 4.35 1.10	06 149
5 9.790 149 2.68 9.896 038 1.65 9.894 111 4.33 0.10	05 889 55 05 628 54 05 368 53 05 108 52 04 848 51 04 588 50 04 328 49
6 .790 310 2.68 .895 939 1.05 .894 372 4.35 .10	05     628     54       05     368     53       05     108     52       04     848     51       04     588     50       04     328     49
	53 368 53 55 108 52 64 848 51 64 588 50 64 328 49
1 1 1/90 4/1   2.60   .095 040   .61   .094 032   .00	05 108 52 04 848 51 04 588 50 04 328 49
8 .790 632 2.68 .895 741 1.65 .894 892 4.33 .10	04 848 51 04 588 50 04 328 49
0 700 702 2.08 805 644 1.07 805 150 4.33	04 588 50 04 328 49
1 5 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	4 328 49
9.790 954   268   9.895 542   167   9.895 412   0.10	
11   .791 115   267   .895 443   67   .895 672   .10	M 068   AR
12 1./91.2/5 2.68 1.095.343 1.65 0.095.932 1.33 1.10	
13   1791 436   2.67   1.65   1	3 808 47
14   ./91 590   2.68   .895 145   1.67   .896 452   .33   .10	3 548 46
$\begin{vmatrix} 15 & 9.791757 & 2.67 & 9.895045 & 67 & 9.896712 \end{vmatrix}$ 0.10	3 288 45
16 .791 917 .894 945 .16 .896 971 .432 .1c	3029 44
17 1920// 267   .094 040   167   .097 231   .10	2 769 43
10   ./92 23/   267   .094 740   167   .897 491   .30   .10	2 509   42
19   .792 397   .894 646     .897 751   4.33   .10	2 249 41
20 9.792 557 9.894 546 0.898 010 4.32 0.10	1 990 40
21 .792 716 2.65 894 446 1.67 898 270 4.33	1 730   39
1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	1 470   38
23 793 035 2.65 894 246 1.67 898 789 4.32 1.10	1 211 37
24 793 195 894 146 899 049 4.33	0951 36
0.702 254	
6 months 1 2:0/   0- c   1:0/   0 c   4.33	
20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 2	0 432 34
28 702 822 2.05 802 845 1.00 000 000 4:33	0 173 33
20 703 001 2.05 803 645 1.07 000 346 4.32	9913 32
20 0 704 150 2.05 0 803 544 1.08 0 803 654 4.32	9 654 31
1.07	9 395 30
32 794 467 2.65 893 444 1.68 .900 804 4.33 .09	9 1 36   29
2.65 893 343 1.67 991 284 4.32	8 8 7 6 28
263 243 1.68 .901.603 4.32	8617 27
2.63 2.69 14.2 1.68 .901 042 4.32 .09	8 358 26
	8 099 25
2.63 2.63 1.68 .902 100 4.33	7 840   24
131 173 - 35   262   392 039   768   302 420	7 580   23
2.63   1.68   1.68   1.68   1.69	7 321 22
39 1795 575 2.63 1.92 038 1.70 1.902 938 1.22 1.09	7 062 21
40   9.795 /33   9.60   9.892 530   7.60   9.903 197   9.000	6 803 20
2.63   .092 435   1.68   .903 450   .30   .09	6 544 19
42 796 049 2.62 334 1.68 903 714 4.32 .09	6 286   18
43 790 200 2.63 892 233 1.68 903 973 4.32 .090	027 17
2.62 1.70 .904 232 4.32	768 16
45   9.796 521   9.892 030   60   9.904 491   400   0.000	5 509 15
40 1,796 0,79 2,62 1 .991 9,29 1,70 1,904 7,50 1,30 1,091	250 14
47 .796 836 2.62 .891 827 1.68 .905 008 4.30 .094	992 13
48 .790 993 2.62 .891 726 L70 .905 267 4.32 .094	733 12
49 .797 150 2.62 .891 624 1.68 .905 526 4.32 .094	1474   11
50 9.797 307 362 9.891 523 1 70 9.905 785 0.094	215 10
51 .797 464 2.62 .891 421 1.70 .906 043 4.30 .093	3 957
52 .797 621 2.60 .891 319 170 .906 302 4.32 .993	698 8
53 .797 777 2.62 .891 217 1.70 .906 560 4.30 .093	440 7
54 797 934 2.02 891 115 1.70 .006 810 4.32 000	181 6
55 9.798 091 2.02 9.891 013 1.70 9.997 077 4.30 9.993	
56 .798 247 2.00 800 911 1.70 007 226 4.32 002	923 5
57 .798 403 2.00 .890 809 1.70 .907 594 4.30 .992	406 3
58 .798 560 2.02 .890 707 1.70 .907 853 4.32 .092	147 2
59 .798 716 2.00 890 605 1.70 908 111 4.30 901	889 1
60 9.798 872 2.60 9.890 503 1.70 9.908 369 4.30 0.091	
3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	
Cos. D. 1". Sen. D. 1". Cot. D. 1". T	g.   M.

Sen. D. 1". Cos. D. 1". Tg. D. 1". Cot. M. 9.798 872 9.890 503 9.908 369 0.091 631 бо 0 2.60 1.72 4.32 .799 028 .890 400 .908 628 .091 372 59 1 4.30 2.60 1.70 .799 184 .890 298 .908 886 .091 114 58 2 2.58 1.72 4.30 .090 856 .799 339 .890 195 .909 144 57 3 4.30 2.60 1.70 .890 093 .090 598 56 .909 402 ·799 495 2.60 1.72 4.30 9.799 651 9.889 990 9.909 660 0.090 340 55 5 2.58 1.70 4.30 .799 806 .889 888 .909 918 .090 082 54 2.60 1.72 4.32 .799 962 .889 785 .910 177 .089 823 53 4.30 2.58 1.72 .800 117 8 .889 682 .089 565 .910 435 52 2.58 1.72 4.30 .889 579 .089 307 .800 272 .910 693 51 9 2.58 1.70 4.30 9.889 477 0.089 049 10 9.800 427 9.910 951 50 2.58 1.72 4.30 .088 791 .800 582 .889 374 .911 209 49 ΙI 2.58 1.72 4.30 .800 737 .800 892 .889 271 .088 533 .911 467 48 12 2.58 1.72 4.30 .088 275 .889 168 .911 725 47 13 4.28 2.58 1.73 .801 047 .o88 oi8 .889 064 .911 982 46 14 2.57 1.72 4.30 9.888 961 0.087 760 9.801 201 9.912 240 45 15 2.58 1.72 4.30 .888 858 .087 502 .801 356 .912 498 16 44 2.58 1.72 4.30 .087 244 .888 755 .801 511 .912 756 43 17 1.73 4.30 2.57 .888 651 .086 986 18 .801 665 .913014 42 4.28 2.57 1.72 .888 548 .086 729 41 .801 819 .913 271 IO 4.30 2.57 1.73 0.086 471 9.801 973 9.888 444 9.913 529 40 20 2.58 1.72 4.30 .888 341 .913 787 .086 213 .802 128 39 21 4.28 1.73 2.57 .888 237 38 .802 282 .914 044 .085 956 22 2.57 1.72 4.30 .888 134 .085 698 23 .802 436 .914 302 37 2.55 1.73 4.30 .888 030 .085 440 .802 589 .914 560 36 24 4.28 2.57 1.73 9.914 817 9.887 926 0.085 183 9.802 743 35 25 2.57 1.73 4.30 .802 897 .084 925 26 .887 822 .915 075 34 2.55 1.73 4.28 .084 668 .887 718 .887 614 27 .803 050 .915 332 33 2.57 1.73 4.30 .084 410 .803 204 28 .915 590 .915 847 32 4.28 1.73 2.55 .887 510 .803 357 .084 153 31 29 4.28 1.73 2.57 9.887 406 9.916 104 0.083 896 30 9.803 511 .803 664 30 2.55 1.73 4.30 .887 302 .083 638 .916 362 29 31 4.28 1.73 2.55 .916 619 .803 817 .887 198 .083 381 28 32 1.75 4.30 2.55 .803 970 .887 093 .916877 .083 123 27 33 4.28 2.55 1.73 .082 866 .804 123 .886 989 .917 134 26 34 4.28 2.55 1.73 9.886 885 0.082 609 9.804 276 9.917 391 25 35 4.28 2.53 1.75 .917 648 36 .804 428 .886 780 .082 352 24 2.55 1.73 4.30 .804 581 .886 676 .917 906 .918 163 .082 094 23 37 4.28 2.55 1.75 .081 837 .804 734 .804 886 .886 571 38 22 1.75 4.28 2.53 .081 580 .886 466 .918 420 21 39 4.28 2.55 1.73 0.081 323 9.886 362 9.918 677 40 9.805 039 20 4.28 2.53 1.75 .886 257 .081 066 .805 191 .918 934 41 19 4.28 1.75 2.53 .805 343 .886 152 .919 191 .080 809 18 42 2.53 1.75 4.28 .886 047 .080 552 .805 495 .919 448 17 43 4.28 1.75 2.53 .080 295 .885 942 16 44 .805 647 .919 705 4.28 2.53 1.75 0.080 038 9.805 799 9.885 837 9.919 962 15 45 2.53 4.28 1.75 46 .805 951 .885 732 .920 219 .079 781 14 4.28 2.53 1.75 .806 103 .885 627 .079 524 47 .920 476 13 4.28 2.52 1.75 .079 267 .806 254 .885 522 .920 733 12 48 4.28 2.53 1.77 .806 406 .885 416 .920 990 .079 010 11 49 4.28 2.52 1.75 9.885 311 0.078 753 50 9.806 557 9.921 247 10 2.53 1.77 4.27 .078 497 .806 709 .885 205 .921 503 51 4.28 2.52 1.75 .078 240 52 .806 860 .885 100 .921 760 8 4.28 2.52 1.77 .884 994 53 .807 011 .922 017 .077 983 7 4.28 2.53 1.75 .807 163 .884 889 6 .077 726 .922 274 54 2.52 1.77 4.27 9.807 314 9.884 783 55 9.922 530 0.077 470 5 2.52 1.77 4.28 .884 677 56 .807 465 .922 787 .077 213 4 2.50 4.28 1.75 .807 615 .884 572 .076 956 57 .923 044 3 2.52 1.77 4.27 58 .884 466 .076 700 2 .807 766 .923 300 4.28 2.52 1.77 59 .807 917 .884 360 .923 557 .076 443 I 1.77 4.28 2.50 бо 9.808 067 0.076 186 9.884 254 9.923 814 0

Cot.

D. 1".

Tg.

M.

Sen.

Cos.

D. 1".

490

				41				
M.	Sen.	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.816 943		9.877 780		9.939 163		0.060 837	бо
ī	.817 088	2.42	.877 670	1.83	.939 418	4.25	.060 582	59
2	.817 233	2.42	.877 560	1.83	.939 673	4.25	.060 327	58
3	.817 379	2.43	.877 450	1.83	.939 928	4.25	.060 072	57
4	.817 524	2.42	.877 340	1.83	.940 183	4.25	.059 817	56
1	9.817 668	2.40		1.83		4.27		
5 6	.817 813	2.42	9.877 230	1.83	9.940 439 .940 694	4.25	0.059 561	55
		2.42	.877 120	1.83	/ / / /	4.25	.059 306	54
8	.817 958 .818 103	2.42	.877 010 .876 899	1.85	.940 949 .941 204	4.25	.059 051	53
1	.818 247	2.40	.876 789	1.83		4.25		52
9		2.42		1.85	.941 459	4.23	.058 541	51
10	9.818 392	2.40	9.876 678	1.83	9.941 713	4.25	0.058 287	50
II	.818 536	2.42	.876 568	1.85	.941 968	4.25	.058 032	49
12	.818 681	2.40	.876 457	1.83	.942 223	4.25	.057 777	48
13	.818 825	2.40	.876 347	1.85	.942 478	4.25	.057 522	47
14	.818 969	2.40	.876 236	1.85	.942 733	4.25	.057 267	46
15	9.819 113	2.40	9.876 125	1.85	9.942 988	4.25	0.057 012	45
16	.819 257	2.40	.876 014	1.83	.943 243	4.25	.056 757	44
17	.819 401	2.40	.875 904	1.85	•943 498	4.23	.056 502	43
18	.819 545	2.40	.875 793	1.85	.943 752	4.25	.056 248	42
19	.819 689	2.38	.875 682	1.85	.944 007	4.25	.055 993	41
20	9.819832	_	9.875 571	1.87	9.944 262	_	0.055 738	40
21	.819 976	2.40	.875 459	1.85	.944 517	4.25	.055 483	39
22	.820 120	2.40	.875 348	1.85	.944 77 I	4.23	.055 229	38
23	.820 263	2.38	.875 237	1.85	.945 026	4.25	.054 974	37
24	.820 406	2.38	.875 126	1.05	.945 281	4.25	.054 719	36
25	9.820 550	2.40	9.875 014	1.87	9.945 535	4.23	0.054 465	35
26	.820 693	2.38	.874 903	1.85	.945 790	4.25	.054 210	34
27	.820 836	2.38	.874 791	1.87	.946 045	4.25	.053 955	33
28	.820 979	2.38	.874 680	1.85	.946 299	4.23	.053 701	32
29	.821 122	2.38	.874 568	1.87	.946 554	4.25	.053 446	31
_		2.38		1.87	9.946 808	4.23		
30	9.821 265	2.37	9.874 456	1.87	9.940 808	4.25	0.053 192	30
31	.821 407	2.38	.874 344	1.87	.947 063	4.25	.052 937	29
32	.821 550 .821 693	2.38	.874 232	1.85	.947 318	4.23	.052 682	28
33	.821 835	2.37	.874 121	1.87	.947 572 .947 827	4.25	.052 428	27 26
34		2.37	.874 009	1.88	.94/ 62/	4.23	.052 173	
35	9.821 977	2.38	9.873 896	1.87	9.948 081	4.23	0.051 919	25
36	.822 120	2.37	.873 784	1.87	.948 335	4.25	.051 665	24
37	.822 262	2.37	.873 672	1.87	.948 590	4.23	.051 410	23
38	.822 404	2.37	.873 560	1.87	.948 844	4.25	.051 156	22
39	.822 546	2.37	.873 448	1.88	.949 099	4.23	.050 901	21
40	9.822 688	2.37	9.873 335	1.87	9.949 353	4.25	0.050 647	20
41	.822 830	2.37	.873 223	1.88	.949 608	4.23	.050 392	19
42	.822 972	2.37	.873 110	1.87	.949 862	4.23	.050 138	18
43	.823 114	2.35	.872 998	1.88	.950 116	4.25	.049 884	17
44	.823 255	2.37	.872 885	1.88	.950 371	4.23	.049 629	16
45	9.823 397	2.37	9.872 772	1.88	9.950 625	4.23	0.049 375	15
46	.823 539	2.35	.872 659	1.87	.950 879	4.23	.049 121	14
47	.823 680	2.35	.872.547	1.88	.951 133		.048 867	13
48	.823 821	2.37	.872 434	1.88	.951 388	4.25 4.23	.048 612	12
49	.823 963`	2.35	.872 321	1.88	.951 642	4.23	.048 358	II
50	9.824 104	_	9.872 208	1.88	9.951 896	-	0.048 104	10
51	.824 245	2.35	.872 095	1.00	.952 150	4.23	.047 850	9
52	.824 386	2.35	.871 981	1.90	.952 405	4.25	.047 595	8
53	.824 527	2.35	.871 868	1.88	.952 659	4.23	.047 341	
54	.824 668	2.35	.871 755		.952 913	4.23	.047 087	7 6
55	9.824 808	2.33	9.871 641	1.90	9.953 167	4.23	0.046 833	5
56	.824 949	2.35	.871 528	1.88	.953 421	4.23	.046 579	4
57	.825 090	2.35	.871 414	1.90	.953 675	4.23	.046 325	2
58	.825 230	2.33	.871 301	1.88	.953 929	4.23	.046 071	3 2
59	.825 371	2.35	.871 187	1.90	.954 183	4.23	.045 817	ī
60	9.825 511	2.33	9.871 073	1.90		4.23	0.045 563	0
					9.954 437			
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

				420				
M.	Sen	D. 1".	Cos.	D. 1".	Tg.	D. 1".	Cot.	
0	9.825 511	2.33	9.871 073	1.88	9.954 437	4.23	0.045 563	60
1	.825 651	2.33	.870 960	1.90	.954 691	4.25	.045 309	59
2	.825 791	2.33	.870 846	1.90	.954 946	4.23	.045 054	58
3	.825 931 .826 071	2.33	.870 732 .870 618	1.90	.955 200	4.23	.044 800	57
4		2.33		1.90	.955 454	4.23	.044 546	56
5 6	9.826 211	2.33	9.870 504 .870 390	1.90	9.955 708	4.22	0.044 292	55
	.826 351 .826 491	2.33	.870 276	1.90	.955 961 .956 215	4.23	.044 039	54 53
7 8	.826 631	2.33	.870 161	1.92	.956 469	4.23	.043 531	52
9	.826 770	2.32	.870 047	1.90	.956 723	4.23	.043 277	51
10	9.826 910	2.33	9.869 933	1.90	9.956 977	4.23	0.043 023	50
11	.827 049	2.32	.869 818	1.92	.957 231	4.23	.042 769	49
12	.827 189	2.33 2.32	.869 704	1.90	.957 485	4.23 4.23	.042 515	48
13	.827 328	2.32	.869 589	1.92	.957 739	4.23	.042 261	47
14	.827 467	2.32	.869 474	1.90	.957 993	4.23	.042 007	46
15	9.827 606	2.32	9.869 360	1.92	9.958 247	4.22	0.041 753	45
16	.827 745	2.32	.869 245	1.92	.958 500	4.23	.041 500	44
17	.827 884	2.32	.869 130	1.92	.958 754	4.23	.041 246	43
18	.828 023 .828 162	2.32	.869 015 .868 900	1.92	.959 008 .959 262	4.23	.040 992 .040 738	42
- 1	9.828 301	2.32		1.92		4.23		41
20 21	.828 439	2.30	9.868 785 .868 670	1.92	9.959 516 .959 769	4.22	.040 484	40
22	.828 578	2.32	.868 555	1.92	.960 023	4.23	.039 977	39 38
23	.828 716	2.30	.868 440	1.92	.960 277	4.23	.039 723	37
24	.828 855	2.32	.868 324	1.93	.960 530	4.22	.039 470	36
25	9.828 993	2.30	9.868 209	1.92	9.960 784	4.23	0.039 216	35
26	.829 131	2.30 2.30	.868 093	1.93	.961 038	4.23 4.23	.038 962	34
27	.829 269	2.30	.867 978	1.92	.961 292	4.23	.038 708	33
28	.829 407	2.30	.867 862	1.92	.961 545	4.23	.038 455	32
29	.829 545	2.30	.867 747	1.93	.961 799	4.22	.038 201	31
30	9.829 683	2.30	9.867 631	1.93	9.962 052	4.23	0.037 948	30
31	.829 821 .829 959	2.30	.867 515 .867 399	1.93	.962 306 .962 560	4.23	.037 694	29 28
32 33	.830 097	2.30	.867 283	1.93	.962 813	4.22	.037 187	27
34	.830 234	2.28	.867 167	1.93	.963 067	4.23	.036 933	26
35	9.830 372	2.30	9.867 051	1.93	9.963 320	4.22	0.036 680	25
36	.830 509	2.28 2.28	.866 935	1.93	.963 574	4.23	.036 426	24
37	.830 646	2.30	.866 819	1.93	.963 828	4.23	.036 172	23
38	.830 784	2.28	.866 703	1.95	.964 081	4.23	.035 919	22
39	.830 921	2.28	.866 586	1.93	.964 335	4.22	.035 665	21
40	9.831 058	2.28	9.866 470	1.95	9.964 588	4.23	0.035 412	20
41	.831 195	2.28	.866 353	1.93	.964 842	4.22	.035 158	19
42 43	.831 332 .831 469	2.28	.866 237 .866 120	1.95	.965 095 .965 349	4.23	.034 905	17
44	.831 606	2.28	.866 004	1.93	.965 602	4.22	.034 398	16
45	9.831 742	2.27	9.865 887	1.95	9.965 855	4.22	0.034 145	15
46	.831 879	2.28	.865 770	1.95	.966 109	4.23	.033 891	14
47	.832 015	2.27 2.28	.865 653	1.95	.966 362	4.22	.033 638	13
48	.832 152	2.28	.865 536	1.95	.966 616	4.23 4.22	.033 384	12
49	.832 288	2.27	.865 419	1.95	.966 869	4.23	.033 131	11
50	9.832 425	2.27	9.865 302	1.95	9.967 123	4.22	0.032 877	10
51	.832 561	2.27	.865 185	1.95	.967 376	4.22	.032 624	9
52	.832 697	2.27	.865 068	1.97	.967 629	4.23	.032 371	8
53	.832 833 .832 969	2.27	.864 950 .864 833	1.95	.967 883 .968 136	4.22	.032 117 .031 864	7 6
54	_	2.27		1.95		4.22	0.031 611	
55 56	9.833 105 .833 241	2.27	9.864 716 .864 598	1.97	9.968 389 .968 643	4.23	.031 357	5 4
57	.833 377	2.27	.864 481	1.95	.968 896	4.22	.031 104	3
58	.833 512	2.25	.864 363	1.97	.969 149	4.22	.030 851	3 2
59	.833 648	2.27 2.25	.864 245	1.97	.969 403	4.23 4.22	.030 597	1
60	9.833 783	2.23	9.864 127	1.97	9.969 656	4.22	0.030 344	0
	Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".	Tg.	M.

					43	0				
	M.		D. 1".	Cos.	D. 1	'. Tg.	D. 1".	Cot.		_
	0		2.27	9.864 12	7 1.95	9.969 656	4.00	0.030 344	1 60	
	2		1 000	.864 010	7 7 7 7 7	,   .909 909		.030 091		
	3	_01 21	2.25	.863 892	TO	, 1 .970 102	1 22	.029 838	1 -	
	4		2.27	.863 656	5   1.97		4 22	.029 584		
	5 6	9.834 460	2.25	9.863 538	1.97	0.070.000	4.22	.029 331		
		.834 595	2.25	.863 419	1.90	071 175	4.22	.028 825	, ,,	
	7 8	.834 730	2.25	.863 301	1.97		4.23	.028 571		
	9	.834 865	2.23	.863 183	1.97	1 .9/1 002	4.22	.028 318	52	
	10	9.835 134	2.25	.863 064	1.07	1 -971 935	4.22	.028 065	51	
	11	.835 269	2.25	9.862 946	1 7 08	9.972 188	4.22	0.027 812		, [
	12	.835 403	2.23	.862 709	1.97	.972 441	4.23	.027 559	49	
	13	.835 538	2.25	.862 590	1.90	972 948	4.22	.027 305		
	14	.835 672	2.23	.862 471	1.90	.973 201	4.22	.026 799		
	15	9.835 807	2.23	9.862 353	1.97	9.973 454	4.22	0.026 546		- 1
Ī	16	.835 941 .836 075	2.23	.862 234	1.98	.973 707	4.22	.026 293		
ı	17	.836 209	2.23	.862 115	1.98	.973 960	4.22 4.22	.026 040		
	19	.836 343	2.23	.861 996 .861 877	1.98	.974 213	4.22	.025 787	42	
1	20	9.836 477	2.23	9.861 758	1.98	.974 466	4.23	.025 534	41	
	21	.836 611	2.23	.861 638	2.00	9.974 720	4.22	0.025 280	40	
ı	22	.836 745	2.23	.861 519	1.98	.975 226	4.22	.025 027	39	
1	23	.836 878	2.23	.861 400	2.00	.975 479	4.22	.024 7/4	38	
١	24	.837 012	2.23	.861 280	1.98	.975 732	4.22 4.22	.024 268	36	
Ì	25 26	9.837 146	2.22	9.861 161	2.00	9.975 985	4.22	0.024 015	35	-1
ı	27	.837 279	2.22	.861 041	1.98	.976 238	4.22	.023 762	34	1
1	28	.837 546	2.23	.860 922 .860 802	2.00	.976 491	4.22	.023 509	33	
ı	29	.837 679	2.22	.860 682	2.00	976 744	4.22	.023 256	32	
ı	30	9.837 812	2.22	9.860 562	2.00	9.977 250	4.22	.023 003	31	
ļ	31	.837 945	2.22	.860 442	2.00	977 503	4.22	0.022 750	30	
I	32 33	.838 078	2.22	.860 322	2.00	977 756	4.22 4.22	.022 244	28	
ı	34	.838 344	2.22	.860 202 .860 082	2.00	.978 009	4.22	.021 991	27	
l	35	9.838 477	2.22	9.859 962	2.00	.978 262	4.22	.021 738	26	
ı	36	.838 610	2.22	.859 842	2.00	9.978 515 .978 768	4.22	0.021 485	25	
L	37	.838 742	2.20 2.22	.859 721	2.02	.979 021	4.22	.021 232	24	ı
ı	38	.838 875	2.20	.859 601	2.00	.979 274	4.22	.020 979	23	
L	39	.839 007	2.22	.859 480	2.00	.979 527	4.22 4.22	.020 473	21	
ı	40	9.839 140 .839 272	2.20	9.859 360	2.02	9.979 780	4.22	0.020 220	20	
	4I 42	.839 404	2.20	.859 239	2.00	.980 033	4.22	.019 967	19	
ı	43	.839 536	2.20	.859 119 .858 998	2.02	.980 286 .980 538	4.20	.019 714	18	
ı	44	.839 668	2.20 2.20	.858 877	2.02	.980 538	4.22	.019 462	17	П
	45	9.839 800	2.20	9.858 756	2.02	9.981 044	4.22	0.018 956	16	1
	46	.839 932	2.20	.858635	2.02	.981 297	4.22	.018 703	15	
	47	.840 064 .840 196	2.20	.858514	2.02	.981 550	4.22	.018 450	13	
	48 49	.840 328	2.20	.858 393	2.02	.981 803	4.22 4.22	.018 197	12	
	50	9.840 459	2.18	.858 272	2.02	.982 056	4.22	.017 944	11	L
	51	.840 591	2.20	9.858 151 .858 029	2.03	9.982 309 .982 562	4.22	0.017 691	10	
	52	.840 722	2.18 2.20	.857 908	2.02	.982 814	4.20	.017 438	9	
	53	.840 854	2.18	.857 786	2.03	.983 067	4.22	.017 186	8	
	54	.840 985	2.18	.857 665	2.03	.983 320	4.22	.016 680	7 6	
	55 56	9.841 116	2.18	9.857 543	2.02	9.983 573	4.22	0.016 427	5	
	57	.841 378	2.18	.857 422	2.03	.983 826	4.22 4.22	.016 174	4	
	58	.841 509	2.18	.857 300 .857 178	2.03	.984 079	4.22	.015 921	3	
	59	.841 640	2.18 2.18	.857 056	2.03	.984 332 .984 584	4.20	.015 668	2	
	бо	9.841 771	2.10	9.856 934	2.03	9.984 837	4.22	0.015 416	I	
		Cos.	D. 1".	Sen.	D. 1".	Cot.	D. 1".		0	
						0001	Di I''i	Tg.	M.	

	s 1 a			4	<b>4</b> º	, ====:0:=	ENTES, ET	0.
-	M. Sen. 9.841 7	D. 1	- 0081		1". Tg.	D. 1	". Cot.	1
	.841 90	2.10		12 2.	9.984 8		0.015 1	63 6
	.842 0		.856 60	2.	.985 c	90	.0149	
	3 .842 16	3 1 2.0	.856 56	.   0	م ا م	06 4.22		
	.842 20	94   2 7 11	.856 44	10 1 2	985 8	48 4.20		04 52 52 50
	5 9.842 42 6 .842 55	2.18	9.856 32	3   4	32   9.986 I	01 4.22	00.00	
		35 2.17	.856 20	20	or   .900 3	54 4.22		
	7 .842 68 8 .842 81	2.17	.856 07	0	980 0	~/		
	9 .842 94	2.18	.855 83	2   2.0		00	.013 14	10   52
I		6   '	9.855 71	1 2.0	0.087.2		.01288	1 3-
I		٠ ا ٠	.855 58	8 2.0	J 1 00-7	18 4.22		
13	1 70 00	0 1 2	855 46	)   20	.987 8	71 4.22		9 49
12		2.15	.855 34	-	1 888، ا ټ	4.20	00	7 47
15	9.843 72	5 2.17	9.855 096	2.0	.988 3	4 22	0.00	4 46
16	.843 85	5 2.17	.854 973		9.988 62	29	0.011 37	I 45
17			.854 850	2.0	5 1 20	4.20	11 110.	8 44
18	177	1 0	.854 727	7 2.0	2 080 28	37   4.22	.010 86	73
20		, , , , , ,	.854 603	3 2.0		10 4.22	.010 36	3   42 0   41
21	.844 502	2.17	9.854 480	'   ^ ^	<b>,   9.</b> 989 89		0.010 10	7 40
22	.844 631	2.15	.854 356 .854 233	'   00	990 14		.009 85	5 39
23			.854 100	2.0		4 00	.009 60:	2 38
24	.844 889	215	.853 986	2.0	000.00	3 4.20	.009 349	
25 26	9.845 018	2.15	9.853 862	2.0	0.007.75	6 4.22	0.008 844	
27	.845 147 .845 276	1	.853 738	2.0	.991 40	9 4.22	.008 591	35
28	.845 405	2.15	.853 614 .853 490	2.0	.991 66		.008 338	33
29	.845 533	2.13	.853 366	2.07		4 00	.008 086	32
30	9.845 662	2.13	9.853 242	2.07	0.000.40	4.22	.007 833	1 -
31	.845 790	2.15	.853 118	2.07	0006-	2 4.20	0.007 580	30
33	.845 919 .846 <b>0</b> 47	2.13	.852 994	2.08	00000	4.22	.007 328	29
34	.846 175	2.13	.852 869 .852 745	2.07	993 178		.006 822	27
35	9.846 304	2.15	9.852 620	2.08		4.20	.006 569	26
36	.846 432	2.13	.852 496	2.07	9.993 683		0.006 317	25
37 38	.846 560 .846 688	2.13	.852 371	2.08	.994 189	4.22	.006 064	1 -7
39	.846 816	2.13	.852 247	2.08	994 441		.005 559	23
40	9.846 944	2.13	.852 122	2.08	-994 694	4.22	.005 306	21
41	.847 071	2.12	9.851 997 .851 872	2.08	9.994 947	4.20	0.005 053	20
42	.847 199	2.13	.851 747	2.08	.995 199	1 22	.004 801	19
43 44	.847 327 .847 454	2.12	851 622	2.08	.995 705	4.22	.004 548	18
45	9.847 582	2.13	.851 497	2.08	-995 957	4.20	.004 043	17
46	.847 700	2.12	9.851 372	2.10	9.996 210	4.22	0.003 790	15
47	.847 709 .847 836	2.12	.851 246	2.08	.996 463	4.22	.003 537	14
48	.847 964	2.13	.850 996	2.08	.996 968	4.22	.003 285	13
49	.848 091	2.12	.850 870	2.10	.990 900	4.22	.003 032	12
50 51	9.848 218 .848 345	2.12	9.850 745	2.10	9.997 473	4.20	0.002 527	11
52	.848 472	2.12	850 619	2.10	·99 <b>7 72</b> 6	4.22	.002 274	10
53	.848 599	2.12	.850 493 .850 368	2.08	•997 979	4.22 4.20	.002 021	9 8
54	.848 726	2.I2 2.I0	.850 242	2.10	.998 231 .998 484	4.22	.001 769	7 6
55 56	9.848 852	2.12	9.850 116	2.10	9.998 737	4.22	.001 516	
57	.848 979 .849 106	2.12	.849 990	2.IO 2.IO	.998 989	4.20	.001 263	5 4
58	.849 232	2.10	.849 864 .840 728	2.10	.999 242	4.22	.000 758	3
59	.849 359	2.12	.849 738 .849 611	2.12	·999 495	4.20	.000 505	2
бо	9.849 485	2.10	9.849 485	2.10	·999 747 o.ooo ooo	4.22	.000 253	1
	Cos.	D. 1".		D. 1".	Cot.	D :::	0.000 000	0
				450	000	D. 1".	Tg.	M.

## TABLA

DE LOS

## SENOS, COSENOS, TANGENTES Y COTANGENTES NATURALES

PARA CADA

GRADO Y MINUTO DESDE 0° A 90°

M.   Sem   Oss.   Tg.   Ost.   Oss.											4			
0.0000   1.0000   0.00000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.00000   0.00000   0.00000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.0000   0.000	M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
1		00000				OLTAF				02400				-
2							.99905				.99939			
3						802		7/5	50.351	519				
4	,					822		804	55.442					
1														
6   175   000   175   572-96   920   982   920   0.881   664   933   667   -271   54   54   54   54   54   54   54   5	4	110			0.									56
6   175   000   175   572-96   920   982   920   0.881   664   933   667   -271   54   54   54   54   54   54   54   5	5	.00145	1,0000	.00145	687.55	.01891	.99982	.01891	52.882	.03635	.99934	.03638	27.490	55
7	6	175	000	175	572.96	920	982	920	.081	664	933	667	.271	
8 233 000 233 429,72 978 980 978 50.549 7723 931 725 26.845 529 9 26 000 22 881-97 .0007 980 .00007 980 .00007 980 .00007 980 .00007 980 .00007 980 .00007 980 .00007 980 .00007 980 .0000	7	204	000	204	491.11	949	981			693	932	696	.057	
9 262 000 262 381.97 .02007 980 .02007 49.816 70 .02007 1.0000 .02011 .0000 .02012 143.77 .02036 .9910 40 .02036 49.104 878 .09209 .0378 .264.44 123 .055 979 066 48.412 819 992 .0378 .264.24 123 977 124 .085 868 925 871 25.835 47 14 .000 40 .000 .000 .000 .000 .000 .00	8	233	000	233	429.72	978	980	978	50.549	723	931	725		
10   0.0291   1.0000   0.0291   343,77   0.0296   99979   0.0296   49,104   0.378   1.99929   0.0378   26,432   59   12   349   999   378   26,444   123   977   124   0.85   868   925   871   2.832   14   407   999   407   245,55   152   977   153   46,449   897   924   900   0.42   46   15   0.0436   99999   0.0436   229,18   0.2181   99976   0.2182   45,829   0.3266   9992   405   214,864   17   495   999   495   20.222   240   975   240   44,639   0.4013   919   0.4016   24,888   42   491   553   398   553   180,93   298   974   298   43,508   0.4013   919   0.4016   24,888   42   491   553   999   853   180,93   298   974   298   43,508   0.4013   919   0.4016   24,888   42   42   42   698   998   659   149.47   414   971   415   411   411   415   411   411   415   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411   411	9		000	262	381.97		980	.02007	49.816	752	930			
11 320.99999 320 312.52 605 979 606 48.412 810 927 812 230 491   12 349 999 349 286.48 004 978 695 477.40 839 926 842 230 148   13 378 999 378 264.44 123 977 124 .085 868 925 847 25.855   16 407 999 407 245.55 152 977 153 46.449   807 924 900 .642 4   15 .00436.99999 .0036 229.18   .02181 .9996 .02182 24.582   .0218 524 9999 405 202.22 240 975 240 44.639   .085 24 9999 524 190.98 269 974 269 .066   .04013 919 .04016 24.888   18 524 999 524 190.98 269 974 269 .066   .04013 919 .04016 24.888   19 553 998 553 180.93 268 974 288 35.08   11 995 611 163.70 356 972 357 .433   100 916 104 368 39   22 640 998 640 156.26 385 972 357 .433   100 916 104 368 39   23 669 998 609 143.24   414 971 415 .411   159 913 162 .026 37   24 608 998 698 143.24   414 971 415 .411   159 913 162 .026 37   25 .00727 .99997 .00727 13751   .00472 .99999 .00727 13751   .00472	TO	.00201	1.0000	.00201	3/12.77	.02036	.00070	.02036	40.104				26 422	
12										810		812		
13   378   5090   378   264.44   123   977   124   .085   868   925   871   25.835   47   407   999   407   245.55   152   977   153   46.449   897   924   900   646   15   646   999   405   229.18   .02181   .99976   .02182   45.829   .03926   .99923   .03992   25.452   45   405   999   405   220.22   240   975   240   24.639   984   921   987   .080   43   185   244   999   524   190.98   269   974   269   .066   .04013   919   .04016   24.898   40   19   553   985   553   180.93   288   974   298   494   298   43.508   042   918   046   7.19   41   20   .00582   .99998   .00582   171.89   .02327   .99973   .02328   42.964   .04071   .99917   .04075   24.542   40   23   26   40   998   640   150.26   385   972   386   41.916   129   915   133   1.196   38   22   640   998   640   150.26   385   972   386   41.916   129   915   133   1.196   38   24   698   998   698   143.24   443   970   444   40.917   188   912   191   23.859   36   278   378   38   38   39   278   39   39   39   39   39   39   39   3														
14	1 1	278									-		25 825	
15														
16	1											-		40
17														45
18		465									-			44
19		495					975				-			43
00582 .99998 .00582 171.89				524	190.98			~	_					42
21	19	553	998	553	180.93	298	974	298	43.508	042	918	046	.719	41
21	20	.00582	.99998	.00582	171.89	.02327	.99973	.02328	42.964	.04071	.99917	.04075	24.542	40
22 640 998 640 156.26 385 972 386 41.076 129 015 133 196 38 24 669 998 669 149.47 414 971 415 .411 159 913 162 0.026 37 68 698 998 698 143.24 443 970 4444 40.917 188 912 191 23.859 36 226 756 997 756 132.22 501 969 502 39.965 246 910 250 .532 34 27 785 997 785 127.32 500 969 502 39.965 246 910 250 .532 34 28 814 997 815 122.77 560 967 500 .057 304 907 308 .214 32 29 844 996 844 118.54 589 966 589 38.618 333 906 337 .058 31 902 996 902 110.89 647 965 648 37.769 331 904 395 7.752 33 29 31 906 993 107.43 676 964 677 .358 420 902 424 .602 28 33 960 995 960 104.17 705 963 706 36.956 449 901 454 .454 27 48.999 905 .0108 99995 .01018 99.218 .02763 .99962 .02764 36.178 .4507 .9988 .04512 22.164 25 38 134 999 95 .047 95.489 37 706 994 076 92.098 821 966 82 .431 505 897 541 .022 24 40 .0164 .99993 .01164 .99993 .0164 .859.40 .02908 821 966 82 .431 505 897 541 .022 24 10 .0164 .99993 .0164 .859.40 .02908 995 98 81 1.070 994 .076 92.098 821 966 82 .431 505 896 75 21.881 23 39 134 999 15 88.144 879 959 881 34.715 623 893 628 .606 21 193 83.844 938 995 995 280 78.126 .02908 995 995 995 995 985 10.070 994 .076 994 .076 994 .076 994 .076 994 .076 994 .076 994 .076 995 .076 994 .076 994 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 995 .076 .076 .076 .076 .076 .076 .076 .076	21													
23   666   998   669   149-47   414   971   415   411   159   913   162   026   37   24   698   998   698   143-24   443   970   444   40-917   188   912   191   23-859   35   25   .00727   .99997   .00727   137.51   .02472   .99969   .02473   .04247   .99911   .04220   23-695   35   26   756   997   755   132-32   .501   969   502   39-965   .246   910   .250   .552   34   27   785   997   785   127-32   .530   968   531   .506   .275   909   .279   .372   .332   .328   814   997   815   122-77   .560   967   .560   .057   .304   907   .308   .214   .32   .32   .32   .32   .34   .996   .844   118.54   .589   966   .589   .3618   .333   .906   .337   .058   .31   .00873   .99966   .00873	1 1	_												
24 698 998 698 143.24 443 970 444 40.917 188 912 191 23.859 36 25 .00727.99997 .00727 137.51 .02472 .99969 .02473 40.436								-		-				
25	-	698							-			101	_	
26	1 1	-					-			1		-		
27														
28 814 997 815 122.77 560 967 560 0.57 304 907 308 .214 32 29 844 996 844 118.54 589 966 589 38.618 333 906 337 .058 31 30 .00873 .99996 .00873 114.59 .02618 .99966 .02619 38.188 .04362 .99905 .04366 22.904 30 31 902 996 902 110.89 647 965 648 37.769 391 904 395 .752 29 32 931 996 931 107.43 676 964 677 .358 420 902 424 .602 28 33 960 995 960 104.17 705 963 705 36.956 449 901 454 .454 27 34 989 995 989 101.11 734 963 735 .563 478 900 483 .308 26 35 .01018 .99995 .01018 98.218 .02763 .99962 .02764 36.178 .04507 .9988 .04512 .22.164 25 36 047 995 047 95.489 702 961 793 35.801 35.801 336 807 541 .022 24 37 076 994 076 92.908 821 960 822 .431 565 896 570 21.881 23 38 105 994 105 90.463 850 959 851 .070 594 894 599 .743 22 40 .01164 .99993 .01164 85.940 .02088 .99958 .02910 34.368 .04653 .99882 .04658 21.470 20 41 193 993 193 83.844 938 957 939 .027 682 890 687 .337 19 42 222 993 222 81.847 967 956 968 33.694 711 88 9716 .205 18 43 251 992 251 79.943 996 955 997 .366  .048 894 716 .205 18 44 280 992 280 78.126 .03025 954 .03026 .045 709 888 745 .075 17 44 280 992 280 78.126 .03025 954 .03026 .045 709 888 745 .075 17 44 280 992 280 78.126 .03025 954 .03026 .045 709 888 774 20.946 16 45 .01309 .99991 .01309 76.390 .03054 .99953 .03055 32.730 .04798 .99885 .04803 20.819 15 46 338 991 336 74.729 .03054 .99953 .03055 32.730 .04798 .99885 .04803 20.819 15 50 .01454 .99989 .01455 68.750 .03199 .99949 .03201 31.242 .04943 .99878 .04949 20.206 10 51 483 989 484 67.402 228 948 230 30.960 972 876 978 .087 9 52 513 989 513 66.105 227 947 259 .683 .05001 875 .05007 19.970 8 53 542 988 542 64.858 286 946 228 .412											-			
29														
30														
31 902 996 902 110.89 647 965 648 37.769 391 904 395 .752 29 32 931 996 931 107.43 676 964 677 .358 420 902 424 .602 28 33 960 995 960 104.17 705 963 706 36.956 449 901 454 .454 27 34 989 995 989 101.11 734 963 735 .563 478 900 483 .308 26 35 .01018 .99995 .01018 98.218 .02763 .99962 .02764 36.178 .04507 .99898 .04512 22.164 25 36 047 995 047 95.489 792 961 793 35.801 536 897 541 .022 24 37 076 994 076 92.908 821 960 822 .431 565 896 570 21.881 23 38 105 994 105 90.463 850 959 851 .070 594 894 599 .743 22 40 .01164 .99993 .01164 85.940 .02908 .99958 .02910 34.368 .04653 .99892 .04658 21.470 20 41 193 993 193 83.844 938 957 939 .027 682 890 687 .337 19 42 222 993 222 81.847 967 956 968 33.694 711 889 716 .205 18 43 251 992 251 79.943 996 955 997 .366 740 888 745 .075 18 44 280 992 280 78.126 .03025 954 .03026 .045 769 886 774 20.946 16 45 .01309 .99991 .01309 76.390 .03054 .99953 .03055 32.730 .04798 .99885 .04803 20.819 15 46 338 991 338 74.729 083 952 084 .421 827 883 833 .693 14 47 367 991 367 73.139 112 952 114 .118 856 882 862 .569 13 48 396 990 396 71.615 141 951 143 31.821 885 881 891 .446 12 49 425 990 425 70.153 170 950 172 .528 914 879 920 .325 11 50 .01454 .99989 .01455 68.750 .03199 .99949 .03201 31.242 92 878 881 891 .446 12 49 425 990 425 70.153 170 950 172 .528 914 879 920 .325 11 50 .01454 .99989 .01455 68.750 .03199 .99949 .03201 31.242 0.4943 .99878 .04949 20.206 15 51 483 989 \$13 66.105 257 947 259 .683 .05001 875 .05007 19.970 8 53 542 988 542 64.858 286 946 288 .412 030 873 037 .855 75 54 571 988 571 63.615 357 .0349 .943 376 .624 117 869 124 .516 4 55 .01600 .9987 .01600 62.499 .03461 .943 376 .624 117 869 124 .516 4 56 0.01745 .99987 .01600 62.499 .03491 .434 .122 175 866 182 .2996 25 176 985 716 58.261 461 940 463 28.877 205 864 212 .188 1 60 0.01745 .99985 .01746 57.290 .03490 .99939 .03492 28.636 .05234 .99863 .05241 19.081 0 60 0.01745 .99985 .01746 57.290 .03490 .99939 .03492 28.636 .05234 .99863 .05241 19.081 0	- 1			_	-		-				-		_	31
32 931 996 931 107.43 676 964 677 .358 420 902 424 .602 28   33 960 995 960 104.17 705 963 706 36.956   449 901 454 .454 28   287 34 989 995 989 101.11   734 963 735 .563   449 901 454 .454 22   287 37 076 994 076 92.908   821 960 822 .431   565 896 570 21.881 23   38 105 994 105 90.463   850 959 851 .070   399 134 994 135 88.144   879 959 881 34.715   623 893 628 .606   21   40 .01164 .99993 .01164 85.940   .02908 .99958 .02910 34.368   .04653 .99892 .04658 21.470   20   41	30													30
33   960   995   960   104.17   705   963   706   36.956   449   901   454   454   27   284   989   995   989   101.11   734   963   735   553   478   900   483   308   26   26   276		902	996	902	110.89				37.769	391	904	395	.752	29
34	32	931	996	931	107.43	676	964	677	.358	420	902	424	.602	28
35	33	960	995	960	104.17	705	963	706	36.956	449	901		•454	27
36         047         995         047         95.489         792         961         793         35.801         536         897         541         022         24           37         076         994         105         90.463         850         959         851         .070         594         894         599         .743         22           39         134         994         135         88.144         879         959         881         34.715         623         893         628         .606         21           40         .01164         .99993         .01164         85.940         .02908         .99958         .02910         34.368         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04	34	989	995	989	101.11	734	963	735	.563	478				26
36         047         995         047         95.489         792         961         793         35.801         536         897         541         022         24           37         076         994         105         90.463         850         959         851         .070         594         894         599         .743         22           39         134         994         135         88.144         879         959         881         34.715         623         893         628         .606         21           40         .01164         .99993         .01164         85.940         .02908         .99958         .02910         34.368         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .99892         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04653         .9982         .04	35	.01018	.00005	81010.	98.218	.02763	.99962	.02764	36.178	.04507	.99898	.04512	22.164	25
37							961	793	35.801		897			_
38         105         994         105         90.463         850         959         851         .070         594         894         599         .743         22           39         134         994         135         88.144         879         959         881         34.715         623         893         628         .606         21           40         .01164         .99993         .01164         85.940         .02908         .99958         .02910         .04653         .99892         .04658         21.470         20         41         193         993         193         83.844         938         957         939         .027         682         890         687         .337         19           42         222         993         222 81         1.847         967         956         968         33.694         711         889         716         .205         18         43         251         992         251         79.943         .996         955         997         .366         740         888         745         .075         17         44         280         992         287         8.9953         .03025         924         .03026	1 - 1											570	21.881	
134   994   135   88   144   879   959   88   34.715   623   893   628   666   628   40   0.01164   .99993   .01164   85.940   .02908   .99958   .02910   34.368   .04653   .99892   .04658   21.470   41   193   993   193   83.844   938   957   939   .027   682   890   687   .337   194   222   993   222   81.847   967   956   968   33.694   711   889   716   .205   184   280   992   280   78.126   .03025   954   .03026   .045   769   886   774   20.946   164   165   .01309   .99991   .01309   76.390   .03055   954   .03026   .045   769   886   774   20.946   164   165   .01309   .99991   .01309   76.390   .03054   .99953   .03055   32.730   .04798   .99885   .04803   20.819   154   .01309   .9991   .01309   77.615   .141   .951   .143   .118   .856   882   .862   .569   .134   .454   .454   .455   .990   .0455   .0507   .050   .172   .528   .855   .881   .891   .446   .454   .454   .455   .9908   .01455   68.750   .03199   .99949   .03201   31.242   .04943   .99878   .04949   20.206   .0514   .454   .99989   .01455   68.750   .03199   .99949   .03201   31.242   .04943   .99878   .04949   20.206   .0514   .454   .9988   .542   64.858   .286   .946   .288   .412   .030   .873   .037   .855   .754   .988   .542   64.858   .286   .946   .288   .412   .030   .873   .037   .855   .755   .55007   .19.970   .03345   .99944   .03346   .29.82   .05088   .99870   .05095   .19.627   .556   .0529   .987   .0526   .432   .941   .434   .122   .175   .866   .182   .296   .296   .296   .716   .985   .716   .58.61   .461   .940   .463   .28.877   .0523   .99863   .05241   .19.81   .01745   .99985   .01745   .99985   .01745   .99985   .01746   .0349   .999939   .03492   .28.636   .05234   .99863   .05241   .19.81   .01745   .99985   .01746   .0349   .99939   .03492   .28.636   .05234   .99863   .05241   .19.81   .01745   .99985   .01746   .0349   .999939   .03492   .28.636   .05234   .99863   .05241   .19.81   .01745   .99985   .01746   .0349   .99939   .03492   .28.636   .05234   .99863   .05241   .19.81   .01745   .99985   .017							-				0			
190		_		135	88.144							628		
41	1 1						-			-				
42         222         993         222         81.847         967         956         968         33.694         711         889         716         .205         18           43         251         992         251         79.943         996         955         997         .366         740         888         745         .075         17           44         280         992         280         78.126         .03025         954         .03026         .045         740         888         745         .075         17           45         .01309         99991         .0309         .03054         .99953         .03055         32.730         .04708         .99885         .04803         20.819         15           46         338         991         367         73.139         112         952         114         .118         856         882         862         .569         13           48         396         990         396         71.615         141         951         143         31.821         885         881         891         .446         12           50         .01454         .99989         .01455         68.750											.99092	.04050		1 1
43														
44						- >		-				•	-	
45														
46	1 1													
47       367       991       367       73.139       112       952       114       .118       856       882       862       .569       13         48       396       990       396       71.615       141       951       143       31.821       885       881       891       .446       12         49       425       990       425       70.153       170       950       172       .528       914       879       920       .325       11         50       .01454       .9989       .01455       68.750       .03199       .99949       .03201       31.242       .04943       .99878       .04949       20.206       10         51       483       989       484       67.402       228       948       233       30.960       972       876       978       .087       9         52       513       989       513       66.105       257       947       259       .683       .05001       875       .05007       19.970       8         53       542       988       571       63.657       316       945       317       .145       059       872       066       .740		.01309		.01309	76.390					.04798	.99885	.04803		
47       367       991       367       73.139       112       952       114       .118       856       882       862       .569       13         48       396       990       396 71.615       141       951       143       31.821       885       881       891       .446       12         49       425       990       425       70.153       170       950       172       .528       914       879       920       .325       11         50       .01454       .99989       .01455       68.750       .03199       .99949       .03201       31.242       .04943       .99878       .04949       20.2266       10         51       483       989       484       67.402       228       948       230       30.960       972       876       978       .087       9         52       513       989       513       66.105       257       947       259       .683       .05001       875       .05007       19.970       8         53       542       988       551       63.657       316       945       317       .145       059       872       .066       .740       6				338	74.729						883	833		
49 425 990 425 70.153 170 950 172 .528 914 879 920 .325 11  50 .01454 .99989 .01455 68.750 .03199 .99949 .03201 31.242 .04943 .99878 .04949 20.206 51 483 989 484 67.402 228 948 230 30.960 972 876 978 .087 9  52 513 989 513 66.105 257 947 259 .683 .05001 875 .05007 19.970 8  53 542 988 542 64.858 286 946 288 .412 030 873 037 .855 7  54 571 988 571 63.657 316 945 317 .145 059 872 066 .740 6  55 .01600 .99987 .01600 62.499 .03345 .99944 .03346 29.882 .05088 .99870 .05095 19.627 5  6629 987 629 61.383 374 943 376 .624 117 869 124 .516 4  57 658 986 658 60.306 403 942 405 .371 146 867 153 .405 3  58 687 986 687 59.266 432 941 434 .122 175 866 182 .296 2  59 716 985 716 58.261 461 940 463 28.877 205 864 212 .188 1  60 .01745 .99985 .01746 57.290 .03490 .99939 .03492 28.636 .05234 .99863 .05241 19.081   Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. M.				367	73.139		952					862		
50         .01454 .99989 .01455 68.750         .03199 .99949 .03201 31.242         .04943 .99878 .04949 20.206         10           51         483         989         484 67.402         228         948         230 30.960         972         876         978         .087         9           52         513         989         513 66.105         257         947         259         .683         .05001         875 .05007 19.970         8           53         542         988         542 64.858         286         946         288         .412         030         873         037         .855         7           54         571         988         571 63.657         316         945         317         .145         059         872         066         .740         6           55         .01600 .99987 .01600         62.4999         .03345 .99944 .03346 29.882         .05088 .99870 .05095 19.627         5           56         629         987         629 61.383         374         943         376         .624         117         869         124         .516         4           57         658         986         658 60.306         403         942         405         371	48	396	990			141	951	143	31.821	885			.446	12
50         .01454 .99989 .01455 68.750         .03199 .99949 .03201 31.242         .04943 .99878 .04949 20.206         10           51         483         989         484 67.402         228         948         230 30.960         972         876         978         .087         9           52         513         989         513 66.105         257         947         259         .683         .05001         875 .05007 19.970         8           53         542         988         542 64.858         286         946         288         .412         030         873         037         .855         7           54         571         988         571 63.657         316         945         317         .145         059         872         066         .740         6           55         .01600 .99987         .01600 62.4999         .03345 .99944         .03346 29.88         .99870 .05095 19.627         5           56         629         987         629 61.383         374         943         376         .624         117         869         124         .516         4           57         658         986         658 60.306         403         942         405         .371 <th>49</th> <th>425</th> <th>990</th> <th>425</th> <th>70.153</th> <th>170</th> <th></th> <th>172</th> <th>.528</th> <th></th> <th>879</th> <th></th> <th>.325</th> <th>II</th>	49	425	990	425	70.153	170		172	.528		879		.325	II
51         483         989         484 67.402         228         948         230 30.960         972         876         978         .087         9           52         513         989         513 66.105         257         947         259         .683         .05001         875         .05007         19.970         8           53         542         988         542 64.858         286         946         288         .412         030         873         037         .855         7         54         571         988         571 63.657         316         945         317         .145         059         872         066         .740         6           55         .01600         .09987         .01600         62.499         .03345         .99944         .03346         29.882         .05088         .99870         .05095         19.627         5         5           629         987         629         61.383         374         943         376         .624         117         869         124         .516         4           57         658         986         658         60.306         403         942         405         .371         146 </th <th>50</th> <th>.01454</th> <th>.99980</th> <th>.01455</th> <th>68.750</th> <th>.03100</th> <th></th> <th>.03201</th> <th>31,242</th> <th>.04943</th> <th>.99878</th> <th>.04949</th> <th>20.206</th> <th>IO</th>	50	.01454	.99980	.01455	68.750	.03100		.03201	31,242	.04943	.99878	.04949	20.206	IO
52         513         989         513         66.105         257         947         259         .683         .05001         875         .05007         19.970         8           53         542         988         542         64.858         286         946         288         .412         030         873         037         .855         7           54         571         988         571         63.657         316         945         317         .145         059         872         066         .740         6           55         .01600         .99987         .01600         62.499         .03345         .99944         .03346         29.882         .05088         .99870         .05095         19.627         5           56         629         987         629         61.383         374         943         376         .624         117         869         124         .516         4           57         658         986         658         60.306         403         942         405         .371         146         867         153         .405         3           58         687         986         687         59.266			980	484	67,402	228					876	978	.087	
53         542         988         542         64.858         286         946         288         .412         030         873         037         .855         7           54         571         988         571         63.657         316         945         317         .145         059         872         066         .740         6           55         .01600         .99987         .01600         62.499         .03345         .99944         .03346         29.882         .05088         .99870         .05905         19.627         5         5         658         986         658         60.306         403         942         405         371         146         869         124         .516         4         5         3         58         687         986         687         59.266         432         941         434         .122         175         866         182         .296         2         2         2         2         59         716         985         716         58.261         461         940         463         28.877         205         864         212         .188         1           60         .071745         .99985				513	66.105	257		-						
54         571         988         571         63.657         316         945         317         .145         059         872         066         .740         6           55         .01600         .9987         .01600         62.499         .03345         .99944         .03346         29.882         .05088         .99870         .05095         19.627         5           56         629         987         629         61.383         374         943         376         .624         117         869         124         .516         4           57         658         986         658         60.306         403         942         405         .371         146         867         153         .405         3           58         687         986         687         59.266         432         941         434         .122         175         866         182         .296         2           59         716         985         716 58.261         461         940         463         28.877         205         864         212         .188         1           60         .01745         .99985         .01746         57.290         .0			988	542	64.858	286								
55       .01600 .99987 .01600 62.499       .03345 .99944 .03346 29.882       .05088 .99870 .05095 19.627       5         56       629  987  629 61.383       374  943  376  .624       117  869  124  .516  4         57  658  986  658 60.306  403  942  405  .371  146  867  153  .405  3         58  687  986  687 59.266  432  941  434  .122  175  866  182  .296  2         59  716  985  716 58.261  461  940  463 28.877  205  864  212  .188  1         60  .01745 .99985 .01746 57.290  .03490 .99939 .03492 28.636  .05234 .99863 .05241 19.081  0         Cos.  Sen.  Cot.  Tg.  Cos.  Sen.  Cot.  Tg.  Cos.  Sen.  Cot.  Tg.  M.														
56         629         987         629         61.383         374         943         376         .624         117         869         124         .516         4           57         658         986         658         60.306         403         942         405         .371         146         867         153         .405         3           58         687         986         687         59.266         432         941         434         .122         175         866         182         .296         2           59         716         985         716 58.261         461         940         463         28.877         205         864         212         .188         1           60         .01745         .99985         .01746         57.290         .03490         .99939         .03492         28.636         .05234         .99863         .05241         19.081         0           Cos.         Sen.         Cot.         Tg.         Cos.         Sen.         Cos.         Sen.         Cot.         Tg.         M.			-								•			
57     658     986     658     60.306     403     942     405     .371     146     867     153     .405     3       58     687     986     687     59.266     432     941     434     .122     175     866     182     .296     2       59     716     985     716     58.261     461     940     463     28.877     205     864     212     .188     1       60     .01745     .99985     .01746     57.290     .03490     .99939     .03492     28.636     .05234     .99863     .05241     19.081     0       Cos.     Sen.     Cot.     Tg.     Cos.     Sen.     Cot.     Tg.     M.														
58     687     986     687     59.266     432     941     434     .122     175     866     182     .296     2       59     716     985     716     58.261     461     940     463     28.877     205     864     212     .188     1       60     .01745     .99985     .01746     57.290     .03490     .99939     .03492     28.636     .05234     .99863     .05241     19.081     0       Cos.     Sen.     Cot.     Tg.     Cos.     Sen.     Cot.     Tg.     M.		029												
59       716       985       716       58.261       461       940       463       28.877       205       864       212       .188       1         60       .01745       .99985       .01746       57.290       .03490       .99939       .03492       28.636       .05234       .99863       .05241       19.081       0         Cos.       Sen.       Cot.       Tg.       Cos.       Sen.       Cot.       Tg.       M.	57													
60 .01745 .99985 .01746 57.290 .03490 .99939 .03492 28.636 .05234 .99863 .05241 19.081 0 Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. M.														
Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. M.	1													
Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. M.	60	.01745	.99985	.01746	57.290	.03490	.99939	.03492	28.636	.05234	.99863	.05241	19.081	0
		Cos.	Sen.	Cot.	Tø.					Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	M.
					-8.	0001			-9,	000.			9.	

89° 88° 87°

-	1 ~				1 ~				1 0		~		1
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
0			.05241		.06976		.06993		.08716	.99619			60
I	263	861		18.976	.07005		.07022	.241	745	617	778	.392	59
2	292	860			034		051	.182	774	614	807	.354	58
3	321	858		.768 .666	063	750	080	.065	803	612 609	837 866	.316	57
4	350	857			092	748			831	-		.279	56
5	.05379	.99855	.05387	18.564			.07139			.99007 604		11.242	55
	408	854	416		150	744		.894	889	602	925 954	.205	54
7 8	437 466	852 851	445 474	.366	179 208	742 740	197 227	.838	947	599	983	.132	52
9	495	849			237	738	256	.782	976		.09013	.095	51
10			.05533				.07285					11.059	50
II	553	846	.03333	17.980	295	734	314	.672	034	591	071	.024	49
12	582	844	591	.886	324	731	344	.617	063	<b>5</b> 88		10.988	48
13	611	842	620	.793	353	729	373	.563	092	586	130	.953	47
14	640	841	649	.702	382	727	402	.510	121	583	159	.918	46
15	.05669	.99839	.05678	17.611	.07411	.99725	.07431	13.457	.09150	.99580	.09189	10.883	45
16	698	838	708	.521	440	723	461	.404	179	578	218	.848	44
17	727	836	737	.431	469	721	490	.352	208	575	247	.814	43
18	756	834	766	•343	498	719	519	.300	237	572	277	.780	42
19	785	833	795	.256	527	716	548	.248	266	570	306	.746	41
20		.99831	.05824			.99714	.07578	13.197	.09295		.09335	10.712	40
21	844	829	854	.084	585	712	607	.146	324	564	365	.678	39
22	873	827		16.999	614	710	636	.096	353	562	394		38
23	902	826 824	912	.915	643	708		.046	382	559	423	.612	37
24	931			.832	672	705		12.996	411	556	453	•579	36
25				16.750			.07724					10.546	35
26	.06018	821	.06029	.668 .587	730	701 699	753 782	.898 .850	469 498	551 548	511	.514 .481	34
28	047	817		.507	759 788	696		.801	527	545	541 570	.449	33
29	076	815	087	.428	817	694		.754	556	542	600	.417	31
30		-	.06116					12.706				10.385	30
31	134	812	145	.272	875	689	899	.659	614	537	658	354	29
32	163	810	175	.195	904	687		.612	642	534	688	.322	28
33	192	808	204	.119	933	685	958	.566	671	531	717	.291	27
34	221	806	233	.043	962	683	987	.520	700	528	746	.260	26
35	.06250	.99804	.06262	15.969	.07991	.99680	.08017	12.474	.09729	.99526	.09776	10.229	25
36	279	803	291	.895	.08020	678	046	.429	758	523	805	.199	24
37	308	801	321	.821	049	676	075	.384	787	520	834	.168	23
38	337	799	350	.748	078	673	104	-339	816	517	864	.138	22
39	366	797	379	.676	107	671	134	.295	845	514	893	.108	21
40			.06408				.08163			.99511			20
41	424	793	438	.534	165	666	192	.207	903	508	952	.048	19
42	453	792	467	.464	194	664	221	.163	932	506	981	.019	18
43	482 511	790 788	496 525	•394	223	661 659	251 280	.120	961	500	040	9.9893	17
	.06540			.325	252			.077					
45	569	.99780 784	584	.189	310		.08309		.10019	·99497 494	099	.9021	15
47	598	782	613	.122	339	654 652	339 368	.950	077	494 491	128	.8734	13
48	627	780	642	.056	368	649	397	.909	106	488	158	.8448	12
49	656	778		14.990	397	647	427	.867	135	485	187	.8164	II
50			.06700				.08456		.10164			9.7882	10
51	714	774	730	.860	455	642	485	.785	192	479	246	.7601	9
52	743	772	759	-795	484	639	514	.745	221	476		.7322	8
53	773	770	788	.732	513	637	544	.705	250	473		.7044	7
54	802	768	817	.669	542	635	573	.664	279	470	334		6
55	.06831							11.625	.10308		0 0		5
56	860	764	876	-544	600	630	632	.585	337	464	393	.6220	4
57	889	762	905	.482	629	627	661	.546	366	461		.5949	3
58	918	760	934	.421	658	625	690	.507	395	458	452		2
59	947	758	963	.361	687	622		.468	424	455		.5411	I
60	.00976	.99756	.06993	14.301	.08716	.99619	.08749	11.430	.10453	.99452	.10510		0
	Cos.	Sen	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen	Cot.	Tg.	M.
_								0				0	

86° 85° 84°

	6°					.70			<u>8</u> °				
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
0	.10453	.99452	.10510	9.5144	.12187	.99255	.12278	8.1443	.13917	.99027	.14054	7.1154	60
1	482	449	540	.4878	216	251	308	.1248	946	023	084	.1004	59
2	511	446	569		245	248	338	.1054	975	019	113	.0855	58
3	540	443	599	.4352	274	244	367	.0860	.14004	015	143	.0706	57
4	569	440	628	.4090	302	240	397	.0667	033	011	173	.0558	56
5 6	.10597		.10657	9.3831			.12426				.14202		55
	626	434	687	.3572	360	233	456	.0285	090	002	232	.0264	54
7 8	655 684	431	716	.3315	389 418	230 226	485	.0095	119	.98998	262	.0117	53
9	713	428 424	746 775	.2806	447	222	544	7.9906	177	994 990	321	6.9972	52 51
10			.10805				.12574				.14351		
II	771	418	834	.2302	504	215	603	.9344	234	982	381	.9538	50 49
12	800	415	863	.2052	533	211	633	.9158	263	978	410	.9395	48
13	829	412	893		562	208	662	.8973	292	973	440	.9252	47
14	858	409	922	.1555	591	204	692	.8789	320	969	470	.9110	46
15	.10887	.99406	.10952	9.1309	.12620	.99200	.12722	7.8606	.14349	.98965	.14499	6.8969	45
16	916	402	981	.1065	649	197	751	.8424	378	961	529	.8828	44
17	945		HOII.	.0821	678	193	781	.8243	407	957	559	.8687	43
18	973	396	040	.0579	706	189	810	.8062	436	953	588	.8548	42
19	.11002	393	'070	.0338	735	186	840	.7882	464	948	618	.8408	41
20 21	060	.99390 386	.11099	8.9860		178	.12869 899				.14048	6.8269	40
22	089	383	158	.9623	793 822	175	929	.7525 .7348	522 551	940 936	707	.8131 •7994	39 38
23	118	380	187	.9387	851	171	958	.7171	580	931	737	.7856	37
24	147	377	217	.9152	880	167	988	.6996	608	927	767	.7720	36
25	.11176		.11246	8.8919	.12908	.99163	.13017	7.6821	.14637	.98923	.14796		35
26	205	370	276	.8686	937	160	047	.6647	666	919	826	.7448	34
27	234	367	305	.8455	966	156	076	.6473	695	914	856	.7313	33
28	263	364	335	.8225	995	152	106	.6301	723	910	886	.7179	32
29	291	360	364	.7996	.13024	148	136	.6129	752	906	915	.7045	31
30		.99357					.13165				.14945		30
31	3.49 378	354	423 452	.7542 .7317	081	141 137	195 224	.5787 .5618	810 838	897	975	.6779 .6646	29
32	407	351 347	482	.7093	139	133	254	.5449	867	889	034	.6514	27
34	436	344	511	.6870	168	I 29	284	.5281	896	884	064	.6383	26
35	.11465	.99341	.11541	8.6648	.13197	.99125	.13313		.14925	.98880	.15094	6.6252	25
36	494	337	570	.6427	226	122	343	•4947	954	876	124		24
37	523	3.34	600	.6208	254	118	372	.4781	982	871	153	.5992	23
38	552	331	629		283	114	402	.4615	.15011	867	183	.5863	22
39	580	327	659	.5772	312	110		.4451	040	863	213	.5734	21
40		.99324		3333			.13461				.15243		20
41	638 667	320	718	.5340	370	102 098		.4124 .3962	097 126	854 849	272	.5478	19
42 43	696	317	747 777	.4913	399 427	098		.3800	155	845	302 332	.5350	17
44	725	310	806	.4701	456	091	580	.3639	184	841	362	.5097	16
45			.11836	8.4490			.13609				.15391		15
46	783		865	.4280	514	083	639	.3319	241	832	421	.4846	14
47	812	3 <u>9</u> 3 300	895	.4071	543	079	669	.3160	270	827	451	.4721	13
48	840	297	924	.3863	572	075	698	.3002	299	823	481	.4596	12
49	869	293	954	.3656	600	071	728	.2844	327	818	511	.4472	II
50	00=	.99290	.11983	8.3450	.13629		.13758			.98814	.15540		10
51	927	280 283	.12013		658 687			.2531	385	809 805		.4225	8
52 53	956 985	279	072	.3041	716	059 055		.2375	414 442	800	630		
54	.12014	276	101		744	051			471	796	660		7 6
55				8.2434			-	7.1912			.15689	0 0,	5
56	071	269	160		802	043	935		529	787	719	.3617	4
57	100	265		.2035	831	039	965	.1607	557 586	782	749	.3496	3
58	129	262	219		860	035				778	779	.3376	2
59	158	258			889		.14024		615	773	809		I
60	.12187	.99255	.12278	8.1443	.13917	.99027	.14054	7.1154	.15643	.98769	.15838	6.3138	0
	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	M.

**83**° **82**° **81**°

	9°					10°				110			
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
0				6.3138			.17633				.19438		60
1 1	672	<b>7</b> 64	868	.3019	393	476	663	.6617	109	157	468	.1366	59
2	701	760	898	.2901	422	471	693	.6521	138	152	498	.1286	58
3	730	755	928	.2783	451	466	723	.6425	167	146	529	.1207	57
4	758	751	958	.2666	479	461	753	.6329	195	140	559	.1128	56
5				6.2549		.98455		5.6234	.19224	.98135		5.1049	55
6	816	741	.16017	.2432	537	450	813	.6140	252	129	619	.0970	54
7	845	737	047	.2316	565	445	843	.6045	281	124	649	.0892	53
8	873	732	077	.2200	594	440	873	.5951	309	118	680	.0814	52
9	902	728	107	.2085	623	435	903	.5857	338	112	710	.0736	51
10	.15931	.98723	.16137	6.1970	.17651	.98430	.17933	5.5764	.19366	.98107	.19740	5.0658	50
II	959	718	167	.1856	680	425	963	.5671	395	101	770	.0581	49
12	988	714	196	.1742	708	420	993	-5578	423	096	801	.0504	48
13	.16017	709	226	.1628	737		.18023	.5485	452	090	831	.0427	47
14	046	704	256	.1515	766	409	053	.5393	481	084	861	.0350	46
15	.16074			6.1402			.18083	5.5301	.19509		.19891		45
16	103	695	316	.1290	823	399	113	.5209	538	073	921	.0197	44
17	132	690	346	.1178	852	394	143	.5118	566	067	952		43
18	160	686	376	.1066	880	389	173	.5026	595	061	982	.0045	42
19	189	681	405	.0955	909	383	203	.4936	623		.20012		41
20				6.0844			.18233				.20042		40
21	246	671	465	.0734	966	373	263	·4755	680	044	073	.9819	39
22	275	667 662	495	.0624	995	368 363	293	.4665	709	039	103	·9744 .9669	38
23	304	657	525	.0514	.18023	362	323 353	·4575 .4486	737 766	033	133 164	.9594	37 36
24	333		555			357							
25		.98052		6.0296			.18384		823	.98021	.20194		35
26	390 419	643	615 645	.0080	138	347 341	414 444	.4308	851	010	224 254	.9446	34
27	447	638		5.9972	166	336	474	.4131	880	004	285 285	.9372	33
29	476	633	704		195	331	504	.4043		.97998	315	.9295	31
1 - 1				5.9758			.18534						
30	533	624	764	.9651	252	320	564	.3868	965	987	.20345 376	.9078	30 29
32	562	619	794	.9545	281	315	594	.3781	994	981	406	.9006	28
33	591	614	824	•9439	309	310	624	.3694	.20022	975	436	.8933	27
34	620	609	854		338	304	654	.3607	051	969	466	.8860	26
35	.16648	.98604	.16884				.18684		-	.97963	.20497	4.8788	25
36	677	600	914	.9124	395	294	714	•3435	108	958	527	.8716	24
37	706	595	944	.9019	424	288	745	•3349	136	952		.8644	23
38	734	590	974	.8915	452	283	775	.3263	165	946	557 588	.8573	22
39	763	585	.17004	.8811	481	277	805	.3178	193	940	618	.8501	21
40	.16792	.98580	.17033	5.8708	.18509	.98272	.18835	5.3093	.20222	.97934	.20648	4.8430	20
41	820	575	063	.8605	538	267	865	.3008	250	928	679	.8359	19
42	849	570	093	.8502	567	261	895	.2924	279	922	709	.8288	18
43	878	565	123	.8400	595	256	925	.2839	307	916	739	.8218	17
44	906	561	153	.8298	624	250	955	.2755	336	910	770	.8147	16
45	.16935	.98556	.17183	5.8197	.18652	.98245	.18986	5.2672	.20364	.97905	.20800	4.8077	15
46	964	551	213	.8095	681		.19016	.2588	393	899	830	.8007	14
47	992	546	243	•7994	710	234	046	.2505	421	893	861	.7937	13
48	.17021	541	273	.7894	738	229	076	.2422	450	887	891	.7867	12
49	050	536	303	·7794	767	223	106	.2339	478	881	921	.7798	II
50	.17078		.17333	5.7694		.98218	.19136		.20507	.97875	.20952		10
51	107	526	363	·7594	824	212	166	.2174	535	869	982	.7659	9
52	136	521		·7495	852	207		.2092	563	863	.21013	.7591	8
53	164	516		.7396	881	201		.2011	592	857	043	.7522	7
54	193			.7297	910	196	257		620			·7453	6
55				5.7199				5.1848		.97845			5
56	250	501	513		967	185	317		677	839		.7317	4
57	279	496		.7004	995	179	347		706	833	164		3
58	308	491	573		.19024	174	378	.1606	734	827	195		2
59	336	486	603	-	052	168	408	.1526	763	821	225	.7114	I
60	.17305	.98481	.17033	5.6713	.19081	.98163	.19438	5.1446	.20791	.97815	.21256	4.7046	0
	Cos.	Sen	Cot.	Tg.	Cos.	Sen	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	M.

80° 79° 78°

77° 76° 75°

		16				10			17				
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
-													-
0			.26795	3.7321			.28675	3.4874	.29237				60
I	910	585	826	.7277	592	118	706	.4836	265	622	605	.2675	59
2	938	578	857	.7234	620	110	738	4798	293	613	637	.2641	58
3	966	570	888	.7191	648	102	769	.4760	321	605	669	.2607	57
4	994	562	920	.7148	676	094	801	.4722	348	596	700	.2573	56
5	.26022	.96555	.26951	3.7105	.27704	.96086	.28832	3.4684	.29376	.95588	.30732	3.2539	55
6	050	547	982	.7062	731	078	864	.4646	404	579	764	.2506	54
7	079		.27013	.7019	759	070	895	.4608	432	571	796	.2472	53
8	107	532	044	.6976	787	062	927	.4570	460	562	828	.2438	52
9	135	524	076	.6933	815	054	958	.4533	487	554	860	.2405	51
		.96517		3.6891			.28990				.30891		50
10			138	.6848	871		.29021	.4458	543	536	923	.2338	-
II	191	509		.6806	899	029	053	.4420	571	528		.2305	49
12	219	502	169			029	084	.4383			955 987	.2272	48
13	247	494	201	.6764	927		116		599 626	519			47
14	275	486	232	.6722	955	013		.4346		_	.31019	.2238	46
15	.26303	.96479	.27263	3.6680			.29147	3.4308		.95502	.31051		45
16	331	471	294	.6638	.28011		179	.4271	682	493	083	.2172	44
17	359	463	326	.6596	039	989	210	.4234	710	485	115	.2139	43
18	387	456	357	.6554	067	981	242	-4197	737	476	147	.2106	42
19	415	448	357 388	.6512	095	972	274	.4160	765	467	178	.2073	41
20		.96440		3.6470	.28123	.95964	.29305	3.4124	.29793	.95450	.31210	3.2041	40
21	471	433	451	.6429	150	956	337	.4087	821	450	242		39
22	500	425	482	.6387	178	948		.4050	849	441	274		38
23	528	417	513	.6346	206	940	400	.4014	876	433	306		37
24	556	410	545	.6305	234	931	432	·3977	904	424	338	.1910	36
		-							1 .				
25		.96402		3.6264			.29463					3.1878	35
26	612	394	607	.6222	290	915	495	.3904	960	407	402	.1845	34
27	640	386	638	.6181	318	907	526	.3868	987	398	434		33
28	668	379	670	.6140	346	898	558	.3832	.30015	389	466	.1780	32
29	696	371	701	.6100	374	890	590	.3796	043	380	498	.1748	31
30	.26724	.96363	.27732	3.6059	.28402	.95882	.29621	3.3759	.30071	.95372	.31530	3.1716	30
31	752	355	764	.6018	429	874	653	.3723	098	363	562	.1684	29
32	780	347	795	.5978	457	865	685	.3687	126	354	594	.1652	28
33	808	340	826	•5937	485	857	716	.3652	154	345	626	.1620	27
34	836	332	858	.5897	513	849	748	.3616	182	337	658	.1588	26
35		.96324		3.5856				3.3580	.20200		.31690	_	25
36	892	316	921	.5816	569	832	811	•3544	237	319	722	.1524	24
	920	308	952	.5776	597	824	843	.3509	265	310	754	.1492	23
37	948	301	983		625	816	875		292	301	786	.1460	22
			.28015	.5736	652	807	906	•3473			818	.1429	21
39	976			.5696				.3438	320	293			1 1
40			.28046	3.5050				3.3402			.31850		20
41	032	277	077	.5616	708	791	970	.3367	376	275	882	.1366	19
42	060	269	109	.5576	736	782	.30001	.3332	403	266	914		18
43	088	261	140	.5536	764	774	033	.3297	431	257	946	.1303	17
44	116	253	172	•5497	792	766	065	.3261	459	248	9 <b>7</b> 8	.1271	16
45	.27144	.96246	.28203	3.5457	.28820	-95757	.30097	3.3226	.30486	.95240	.32010	3.1240	15
46	172	238	234	.5418	847	749	128	.3191	514	231	042	1209	14
47	200	230	266	•5379	875	740	160	.3156	542	222	074	.1178	13
48	228	222	297	.5339	903	732	192	.31 22	570	213	106	.1146	12
49	256	214	329	.5300	931	724	224	.3087	597	204	139	.1115	II
50	_		.28360	-			•				.32171		10
51		198	_				287	3.3052	653	186			
	312		391	.5222	987	707 608		.3017	680		203	.1053	9 8
52	368	190	423		.29015	698					235	.0991	
53		182	454		042		~ ~		708	168			7 6
54	396	174	486		070	681	382		736		<b>2</b> 99		1 1
55				3.5067			.30414					3.0930	5
56	452	158			126	664			791	142		<b>.0</b> 899	4
57	480	150			154	656		.2811	819	133		.0868	3
58	508	142			182			.2777	846	I 24			2
59	536	134	643	.4912	209	639	541	.2743	874	115	460	.0807	I
60	.27564	.96126	.28675	3.4874	.29237	.95630	.30573	-	.30902	.95106	.32492	3.0777	0
-													
	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	M.

74° 73° 72°

		18				16	,-		200				
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
0	.30902	.95106		3.0777	.32557	.94552	.34433	2.9042	.34202	.93969		2.7475	60
1	929	097	524	.0746	584	542	465	.9015	229	959	430	.7450	59
2	957	088	556	.0716	612	533	498	.8987	257	949	463	.7425	58
3	985	079		.0686	639	523	530	.8960	284	939	496	.7400	57
4	.31012	070	621	.0655	667	514	563	.8933	311	929	529	.7376	56
5	.31040	.95061	.32653	3.0625	.32694	.94504	.34596	2.8905	.34339	.93919	.36562	2.7351	55
6	068	052	685	.0595	722	495	628	.8878	366	909	595	.7326	54
7	095	043	717	.0565	749	485	661	.8851	393	899	628	.7302	53
8	123	033	749	.0535	777	476	693	.8824	421	889	661	.7277	52
9	151	024	782	.0505	804	466	726	.8797	448	879	694	.7253	51
10	.31178	.95015	.32814	3.0475	.32832	.94457	.34758	2.8770	-34475	.93869	.36727	2.7228	50
11	206	006	846	.0445	859	447		.8743	503	859	760	.7204	49
12	233	.94997	878	.0415	887	438	791 824	.8716	530	849	793	.7179	48
13	261	988	911	.0385	914	428	856	.8689	557	839	826	.7155	47
14	289	979	943	.0356	942	418	889	.8662	584	829	859	.7130	46
15	.31316	.94970	.32975	3.0326	.32969	.94409	.34922	2.8636	.34612	.93819	.36892	2.7106	45
16	344		.33007	.0296	997	399	954	.8609	639	809	925	.7082	44
17	372	952	040	.0267	.33024	390	987	.8582	666	799	958	.7058	43
18	399	943	072	.0237	051	380	.35020	.8556	694	789	991	.7034	42
19	427	933	104	.0208	079	370	052	.8529	721		.37024	.7009	41
20		.94924	.33136	3.0178	.33106	.94361	.35085	2.8502	.34748	.93769	.37057	2.6985	40
21	482	915	169	.0149	134	351	118	.8476	775	759 748	090	.6961	39
22	510	906	201	.0120	161	342	150	.8449	803	748	123	.6937	38
23	537	897	233	.0090	189	332	183	.8423	830	738	157	.6913	37
24	565	888	266	.0061	216	322	216	.8397	857	728	190	.6889	36
25				3.0032				2.8370		.93718			35
26	620	869	330	.0003	271	303	281	.8344	912	708	256	.6841	34
27	648	860		2.9974	298	293	314	.8318	939	698 688	289	.6818	33
28	675 703	851 842	395 427	.9945 .9916	326	284	346	.8291	966	677	322	.6794 .6770	32
29					353	274	379		993		355		31
30			.33460		1.33381			2.8239		.93667	•.•		30
31	758 786	823 814	492 524	.9858 .9829	408 436	254	445	.8213 .8187	048	657 647	422	.6723	29
32	813	805	557	.9800	463	245 235	477 510	.8161	075 102	637	455 488	.6675	27
34	841	795	589	•9772	490	225	543	.8135	130		521	.6652	26
35				2.9743		-		2.8109		.93616			25
36	896	777	654	.9714	545	206	608	.8083	184	606	588	.6605	24
37	923	768	686	.9686	573	196	641	.8057	211	596	621	.6581	23
38	951	758	718	.9657	600	186	674	.8032	239	585	654	.6558	22
39	979	749	751	.9629	627	176	707	.8006	266	575	687	.6534	21
40				2.9600	.33655	.94167	.35740	2.7980	.35293	.93565	.37720		20
41	034	730	816	.9572	682	157	772	.7955	320	555	754	.6488	19
42	061	721	848	.9544	710	147	805	.7929	347	544	787	.6464	18
43	089	712	881	.9515	737	137	838	.7903	375	534	820	.6441	17
44	116	702	913	.9487	764	127	871	.7878	402	524	853	.6418	16
45	.32144	.94693	.33945	2.9459	.33792	.94118	.35904	2.7852		.93514	.37887	2.6395	15
46	171	684	978	.9431	819	108	937	.7827	456	503	920	.6371	14
47	199		.34010	.9403	846	098	969	.7801	484	493	953	.6348	13
48	227	665	043	•9375	874		.36002	.7776	511	483	986	.6325	12
49	254	656	075	·9347	901	078	035	·7751	538		.38020	.6302	II
50			.34108		.33929	.94068	.36068			.93462	.38053	2.6279	10
51	309			.9291	956		101	.7700	592	452	086	.6256	9
52	337	627		.9263	983	049		.7675	619	441		.6233	
53	364	618	205		.34011	039		.7650	647			.6210	7
54	392	609	238	-	038	029	199		674	420		.6187	6
55			.34270					2.7600					5
56	447	590		.9152	093	009	265	-7575	728	400	253 286	.6142	4
57	474	580	335 368	.9125		.93999	298	.7550	755 782	389			3 2
58 59	502 529	571 561	400		147	989 979	331 364		810	379 368	320 353	.6074	I
		_							.35837	02258			
бо				2.9042				2.7475					
	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	М.

71° 70° 69°

° **67**° **66**°

		24			20°				200				
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
0	40674	01355	.44523	2.2460	.42262	.00631	.46631	2.1445	.43837	.89879		2.0502	60
I	700	343	558	.2443	288	618		.1429	863		809	.0488	59
2	727	331	593		315			.1413	889	854	845	.0473	58
3	753	319	627	.2408	341		737	.1396	916		881	.0458	57
4	780	307	662	.2390	367			.1380	942		917	.0443	56
5	-40806		.44607	2.2373	.42394	.90569	.46808	2.1364	.43068	.89816			55
6	833	283	732		420		843	.1348	994	803	989	.0413	54
7	860	272	767	.2355	446		879	.1332	.44020		.49026	.0398	53
8	886	260	802	.2320	473	532		.1315	046		062	.0383	52
9	913	248	837	.2303	499			.1 299	072	764	_	.0368	51
10				2.2286				2.1283		.89752	-		50
II	966	224	907	.2268	552		.47021	.1267	124	739	170	.0338	49
12	992	212	942	.2251	578	483	056	.1251	151	726	206	.0323	48
13	.41019	200	977	.2234	604		092	.1235	177	713	242	.0308	47
14	045		.45012	.2216	631	458	128	.1219	203	700	278	.0293	46
15				2.2199			.47163	-		.89687	-		
16	098	164	082	.2182	683	422	199	.1187		674	351	.0263	45
17	125	152	117	.2165	709	433 421	234	.1171	255 281	662	387	.0248	44
18	151	140	152	.2148	736		270	.1155	307	649	423	.0233	42
19	178	128	187	.2130	762		305	.1139	333	636	459	.0219	41
20			•	_			.47341			_		-	
21	231	104	.45222 257	.2096	815			.1107	385	.89623 610	532	.0189	40
22	257	092	292	.2079	841	371 358	377 412	.1092	411	597	568	.0174	39 38
23	284	080	327	.2062	867	346		.1076	437	584	604	.0160	37
24	310	068	362	.2045	894		483	.1060	464	571	640	.0145	36
	-		-										
25			45397				.47519	.1028		.89558			35
27	363 390	044 032	432 467	.1994	946		555	.1013	516		713 749	.0115	34
28	416	020	502	.1977	972	284		.0997	542 568	532 519	786	.0086	33
29	443	008	538	.1960	999 .43025	271	662	.0981	594	506	822	.0072	32
						-		-		-		•	31
30			.45573				.47698			.89493			30
31	496	984		.1926	077	246	733	.0950	646	480	894	.0042	29
32	522	972 960	643	.1909	104		769 805	.0934	672 698	467	931	.0028	28
33	549	948	678	.1876	130			.0918			967	.0013	27
34	575		713		156		•	.0903	724		.50004		
35				2.1859			.47876		•44750	.89428			25
36	628	924	784		209	-		.0872	776		076	.9970	24
37	655 681	911 899	819	.1825	235	171	948	.0856	802 828	402	113	•9955	23
38		887	854 889		261	158		.0840		389	149	.9941	22
39	707		-	.1792	287		.48019	.0825	854	376	185	.9926	21
40			45924				.48055			.89363			20
41	760	863			340		091	.0794	906	350	258	.9897	19
42	787	851	995	.1742	366			.0778	932	337	295	.9883	18
43	813		.46030	.1725	392		163	.0763	958	324	331	.9868	17
44	840	826	065	.1708	418		-	.0748	984	311	368	.9854	16
45				2.1692			.48234		.45010	.89298		1.9840	15
46	892	802	136	.1675	471	057	270	.0717	036	285	441	.9825	14
47	919	790	171	.1659	497	045	306	.0701	062	272	477	.9811	13
48	945	778	206	.1642	523	032	342	.0686	088	259	514	.9797	12
49	972	766	242	.1625	549		378	.0671	114	245	550	.9782	11
50				2.1609	-43575	.90007	.48414	2.0655	.45140	.89232	.50587	1.9768	10
51	.42024	741	312	.1592	602	.89994	450	.0640		219	623		9
52	051	729	348		628	981	486	.0625	192	206	660		8
53	077	717	383	.1560	654			.0609	218	193	696	.9725	7
54	104	704	418	.1543	680	956		.0594	243	180	733	.9711	
55				2.1527			.48593			.89167		1.9697	5
56	156	680	489	.1510	733	930	629	.0564	295	153	806	.9683	4
57	183	668	525	.1494	759	918	665	.0549	321	140	843	.9669	3
58	209	655	560	.1478	785	905	701	.0533	347	127	879	.9654	2
59	235	643	595	.1461	811	892	737	.0518	373	114	916	.9640	I
60	.42262	.90631	.46631	2.1445	.43837	.89879	.48773	2.0503	•45399	10168.	.50953	1.9626	0
	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	M.
1				-0.				-6'				- 5	۳
		6	<b>)</b>			64	Fo			63	20		

62° 61° 60°

M.   Sem.   Cos.   Tg.   Cot.   Sem.   Cos.   Tg.   Cot.   Sem.   Cos.   Tg.   Cot.		30°					3	<u>1</u> °		<b>32</b> °				
1	M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	
2	0	.50000	.86603	.57735	1.7321	.51504	.85717	.60086	1.6643	.52992	.84805	.62487	1.6003	60
3		025	588	774		529	702	126	.6632	.53017		527	<b>-5</b> 993	59
4				813										
Solicido				851					-	1				
6										-			-	1
7	5					652	627							
8						678								
9   227   471   085   7216   -728   582   443   .6545   214   666   852   .5911   51   51   5252   .86457   .8814   .17205   .51753   .85567   .60483   .16543   .5248   .84650   .62852   .5910   51   12   77   442   .162   .7170   828   521   .626   .6512   .268   .6359   .793   .5860   49   .7814   .			486				597					811		
11   277	9	227	471	085	.7216					214	666	852		
12   302   427   201   7182   803   536   562   6511   288   619   973   5886   47   47   47   47   47   47   47   4	10	.50252	.86457	.58124	1.7205	.51753	.85567	.60483		.53238		.62892		50
13   327   413   240   7170   828   521   602   6591   312   604   63914   8569   46     15   .50377   .86384   .58318   1.7147   .51877   .85491   .60681   1.6479   .53361   .84573   .63095   .5859   46     17   428   354   339   357   .7136   992   476   721   .6469   .53361   .84573   .63095   .5849   .45     18   453   3340   435   .7113   952   446   801   .6447   .435   .526   .217   .5829   .43     19   478   325   474   .7102   .977   431   841   .6436   .60681   .53484   .8495   .63299   .5798   .45     20   .50503   .86310   .58513   1.7090   .52002   .85416   .60881   .6447   .6088   .53484   .84495   .63299   .5798   .83     21   528   295   552   .7079   .026   .401   .921   .6415   .509   .480   .340   .5788   .39     22   553   281   591   .7067   .051   .385   .960   .6404   .534   .464   .380   .5778   .38     23   578   266   .031   .7056   .051   .385   .960   .6404   .534   .464   .380   .5778   .38     24   603   .251   .670   .7045   .101   .355   .040   .6383   .583   .33   .42   .5757   .36     25   .50628   .86237   .58790   .7033   .52126   .85340   .61080   .6372   .53607   .8417   .6303   .5717   .32     26   642   .222   .748   .7022   .7021   .7025   .7021						778	551	522					.5890	
T4	1	_						502					.5880	
15								_			06			
16	1 '						-	-			_			
17										386			.5830	
18						-					542		.5829	
19					.7113				.6447			217	.5818	42
22	19				.7102								.5808	41
22   553   281   591   .7067   051   385   960   .6a04   534   464   380   .5778   38   236   631   .7056   076   370   .61000   .6393   583   443   442   .5768   37   362   370   .61000   .6393   583   443   442   .5768   37   362   366   544   222   748   .7022   151   355   040   .6383   583   433   462   .5757   36   255   366   365   222   748   .7022   151   335   106   .6351   632   402   544   .5737   34   328   704   192   826   .6699   200   294   200   .6340   681   370   625   .5717   32   33   5754   .8663   .58905   1.6977   .5250   .85264   .61280   1.6310   .53730   .84339   .63707   1.5697   33   30   .50754   .86163   .58905   1.6977   .52520   .85264   .61280   1.6310   .53730   .84339   .63707   1.5697   33   328   2119   .59022   .6943   324   218   400   .6287   804   213   .8484   .046   .6932   349   203   440   .6276   348   292   830   .5667   27   33   348   454   .0401   .6992   349   203   440   .6276   388   2779   306   789   .5677   28   33   .954   045   218   .6887   448   142   601   .6234   39   .979   030   258   .6875   448   142   601   .6234   39   .979   030   258   .6875   448   142   601   .6234   39   .979   030   258   .6887   448   142   601   .6234   39   .979   .905   .799   .708   .888   277   .791   .6202   .50397   .8888   .275   .5987   .888   .275   .5987   .888   .275   .5987   .888   .275   .5987   .888   .275   .5987   .288   .275   .5987   .288   .275   .5987   .288   .275   .5987   .288   .275   .288   .275   .288   .288   .275   .285   .5987   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288   .288   .275   .288	1										.84495			40
23													.5788	
24		553												
25		603					٠.			583				
26		_	-											1 1
27											402			
28	27		207					160			386	584		
30   .50754 .86163 .58905 1.6977   .52250 .85264 .61280 1.6319   .53730 .84339 .63707 1.5697   30   31   779											370			
31	29		•	-	-									31
32												.63707	1.5697	
33		779											.5687	
34													.5667	
35											-			
36			.86089	.59101						.53853				
38				0-						877				
39		929	059			423				902	230		.5627	23
40    .51004 .86015 .59997 1.6864   .52498 .85112 .61681 1.6212   .53975 .84182 .64117 1.5597   20   41				_				_		-				
19		-		-										
42										•53975				
43					.6842	-								
104   956   454   .6820   597   051   842   .6170   073   120   281   .5557   16														
4=         .51129         .85941         .59494         1.6808         .52621         .85035         .61882         1.6160         .54997         .84104         .64322         1.5547         15           40         154         926         533         .6797         646         020         922         .6149         122         088         363         .5537         14           47         179         911         573         .6786         671         005         962         .6139         146         072         404         .5527         13           48         204         896         612         .6775         696         .84989         .62003         .6128         171         057         446         .5517         13           50         .51254         .85866         .59691         1.6753         .52745         .84959         .62083         1.6107         .54220         .84025         .64528         1.5497         10           51         279         851         730         .6742         770         943         124         .6097         244         .09         569         .5487         9           52         304         836									_					
40	4=	.51129	.85941		1.6808			.61882	1.6160	.54097	.84104	.64322		15
48         204         896         612         .6775         696         .84989         .62003         .6128         171         057         446         .5517         12           49         229         881         651         .6764         720         974         043         .6118         195         041         487         .5507         11           50         .51254         .85866         .59691         1.6753         .52745         .84959         .62083         1.6107         .54220         .84025         .64258         1.5497         10           51         279         851         730         .6742         770         943         124         .6097         244         009         569         .5487         9           52         304         836         770         .6731         794         928         164         .6087         269         .83994         610         .5447         8           53         329         821         809         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         7           54         354         806         849         .6		154			.6797	646	020	922	.6149	122	088	363		_
49         229         881         651         .6764         720         974         043         .6118         195         041         487         .5507         11           50         .51254         .85866         .59691         1.6753         .52745         .84959         .62083         1.6107         .54220         .84025         .64528         1.5497         10           51         279         851         730         .6742         770         943         124         .6097         244         00         569         .5487         8           52         304         836         770         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         7         8           53         329         821         809         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         7         5477         8           54         354         806         849         .6709         844         897         245         .6066         317         962         693         .5458         6           55         .51379														
50         .51254         .85866         .59691         1.6753         .52745         .84959         .62083         1.6107         .54220         .84925         .64528         1.5497         10           51         279         851         730         .6742         770         943         124         .6097         244         009         569         .5487         9           52         304         836         770         .6731         794         928         164         .6087         269         .83994         610         .5477         8           53         329         821         809         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         6           54         354         806         849         .6709         844         897         245         .6066         55         .51379         .85792         .59888         1.6698         .52869         .84882         .6025         1.6065         .54342         .83946         .64734         1.5448         5           56         404         777         928         .6687         893         866         325         .6045						-		_						
51         279         851         730         .6742         770         943         124         .6097         244         009         569         .5487         9           52         304         836         770         .6731         794         928         164         .6087         269         .83994         610         .5477         8           53         329         821         809         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         7         54         83         866         849         .6709         844         897         245         .6066         317         962         693         .5458         6           55         .51379         .85792         .59888         1.6698         .52869         .84882         .6055         .54342         .83946         .64734         1.5448         5           56         404         777         928         .6687         893         866         325         .6045         366         930         775         .5438         4           57         429         762         967         .6676         918         851								-			-			1 1
53         329         821         809         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         7           54         354         866         849         .6709         844         897         245         .6066         317         962         693         .5458         6           55         .51379         .85792         .59888         1.6698         .52869         .84882         .62285         1.6055         .54342         .83946         .64734         1.5448         5           56         404         777         928         .6687         893         866         325         .6045         366         930         775         .5438         4           57         429         762         967         .6676         918         851         366         .6034         391         915         817         .5428         3           58         454         747         .60007         .6665         943         836         406         .6024         415         899         858         .5418         2           59         479         732         046         .6654														
53         329         821         809         .6720         819         913         204         .6076         293         978         652         .5468         7           54         354         866         849         .6709         844         897         245         .6066         317         962         693         .5458         6           55         .51379         .85792         .59888         1.6698         .52869         .84882         .62285         1.6055         .54342         .83946         .64734         1.5448         5           56         404         777         928         .6687         893         866         325         .6045         366         930         775         .5438         4           57         429         762         967         .6676         918         851         366         .6034         391         915         817         .5428         3           58         454         747         .60007         .6665         943         836         406         .6024         415         899         858         .5418         2           59         479         732         046         .6654														8
55       .51379 .85792 .59888 1.6698       .52869 .84882 .62285 1.6055       .54342 .83946 .64734 1.5448       5         56       404 777 928 .6687       893 866 325 .6045       366 930 775 .5438       4         57       429 762 967 .6676       918 851 366 .6034       391 915 817 .5428       3         58       454 747 .60007 .6665       943 836 406 .6024       415 899 858 .5418       2         59       479 732 046 .6654       967 820 446 .6014       440 883 899 .5408       1         60       .51504 .85717 .60086 1.6643       .52992 .84805 .62487 1.6003       .54464 .83867 .64941 1.5399       0         Cos.       Sen.       Cos.       Sen.       Cos.       Sen.       Cos.       Tg.       M.														7
55       .51379 .85792 .59888 1.6698       .52869 .84882 .62285 1.6055       .54342 .83946 .64734 1.5448       5         56       404 777 928 .6687       893 866 325 .6045       366 930 775 .5438 4       4         57       429 762 967 .6676       918 851 366 .6034       391 915 817 .5428 3       3         58       454 747 .60007 .6665       943 836 406 .6024       415 899 858 .5418 2       2         59       479 732 046 .6654       967 820 446 .6014       440 883 899 .5408 1       1         60       .51504 .85717 .60086 1.6643       .52992 .84805 .62487 1.6003       .54464 .83867 .64941 1.5399 0       0         Cos.       Sen.       Cos.       Sen.       Cos.       Sen.       Cos.       M.		354	806	849	.6709					317	962	693	.5458	6
56       404       777       928       .6687       893       866       325       .6045       366       930       775       .5438       4         57       429       762       967       .6676       918       851       366       .6034       391       915       817       .5428       3         58       454       747       .60007       .6665       943       836       406       .6024       415       899       858       .5418       2         59       479       732       046       .6654       967       820       446       .6014       440       883       899       .5408       I         60       .51504       .85717       .60086       1.6643       .52992       .84805       .62487       1.6003       .54464       .83867       .6494I       1.5399       0         Cos.       Sen.       Cot.       Tg.       Cos.       Sen.       Cot.       Tg.       M.		.51379	.85792	.59888				.62285	1.6055	.54342	.83946	.64734	1.5448	5
58     454     747     .60007     .6665     943     836     406     .6024     415     899     858     .5418     2       59     479     732     046     .6654     967     820     446     .6014     440     883     899     .5408     1       60     .51504     .85717     .60086     1.6643     .52992     .84805     .62487     1.6003     .54464     .83867     .64941     1.5399     0       Cos.     Sen.     Cos.     Sen.     Cos.     Sen.     Cos.     Sen.     Cos.     M.	56	404	777	928	.6687	893		325		366	930	775	•5438	4
59       479       732       046       .6654       967       820       446       .6014       440       883       899       .5408       1         60       .51504       .85717       .60086       1.6643       .52992       .84805       .62487       1.6003       .54464       .83867       .64941       1.5399       0         Cos.       Sen.       Oot.       Tg.       Cos.       Sen.       Cot.       Tg.       M.												817	.5428	3
60       .51504 .85717 .60086 1.6643       .52992 .84805 .62487 1.6003       .54464 .83867 .64941 1.5399       0         Cos.       Sen.       Oot.       Tg.       Cos.       Sen.       Cos.       Sen.       Cot.       Tg.       M.														
Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. Cos. Sen. Cot. Tg. M.											_		-	
		Cos.			Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.			Tg.	M.

**59**°

56° 55° 54°

	36°					3'	70		38°				
M.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Cot.	Sen.	Cos.	Tg.	Oot.	
0	.58779	.80902	.72654	1.3764	.60182	.79864	.75355	1.3270	.61566	.78801	.78129	1.2799	60
I	802	885	699	-3755	205	846	401	.3262	589	783	175	.2792	59
2	826	867	743	·3747	228	829	447	.3254	612	765	222	.2784	58
3	849	850	788	.3739	251	811	492	.3246	635	747	269	.2776	57
4	873	833	832	.3730	274	793	538	.3238	658	729	316	.2769	56
5			.72877	1.3722		•79776	.75584				.78363		55
6 7	920	799 782	92 <b>1</b> 966	.3713	321	758	629 6 <b>75</b>	.3222	704 726	694 676	410	.2753	54
8	943 967		.73010	.3705	344 367	74I 723	721	.3206	749	658	457 504	.2746	53 52
9	990	748	055	.3688	390	706	767	.3198	772	640	551	.2731	51
10			.73100	1.3680			.75812			-	.78598		50
II	037	713	144	.3672	437	671	858	.3182	818	604	645	.2715	49
12	061	696	189	.3663	460	653	904	.3175	841	586	692	.2708	48
13	084	679	234	.3655	483	635	950	.3167	864	568	739	.2700	47
14	108	662	278	.3647	506	618	996	.3159	887	550	786	.2693	46
15	.59131	.80644	.73323	1.3638	.60529	.79600	.76042	1.3151	.61909	.78532	.78834	1.2685	45
16	154	627	368	.3630	553	583	088	.3143	932	514	881	.2677	44
17	178	610	413	.3622	576	565	134	.3135	955	496	928	.2670	43
18	201	593	457	.3613	599	547	180	.3127	978	478	975	.2662	42
19	225	576	502	.3605	622	530	226	.3119	.62001		.79022	.2655	41
20	.59248			1.3597			.76272	1.3111			.79070		40
2I 22	272	541	592 637	.3588	668	494	318 364	.3103	046 069	424	117 164	.2640	39
23	295 318	524 507	681	.3572	714	477 459	410	.3095	009	405 387	212	.2624	38
24	342	489	726	.3564	738	44I	456	.3079	115	369	259	.2617	36
25	.59365		•	1.3555		.79424		1.3072			.79306		35
26	389	455	816	.3547	784	406	548	.3064	160	333	354	.2602	34
27	412	438	861	.3539	807	388	594	.3056	183	315	401	.2594	33
28	436	420	906	.3531	830	371	640	.3048	206	297	449	.2587	32
29	459	403	951	.3522	853	353	686	.3040	229	279	496	.2579	31
30	.59482	.80386	.73996	1.3514	.60876	.79335	.76733	1.3032	.62251	.78261	.79544	1.2572	30
31	506		.74041	.3506	899	318	779	.3024	274	243	591	.2564	29
32	529	351	086	.3498	922	300	825	.3017	297	225	639	.2557	28
33	552	334	131	.3490	945	282	871	.3009	320	206 188	686	.2549	27
34	576	316	176	.3481	968	264	918	.3001	342		734	.2542	26
35	.59599			1.3473			.76964		.02305		.79781		25
36	622 646	282 264	267	.3465	.61015	229 211		.2985	388	152	829 877	.2527	24
37 38	669	247	312 357	·3457 ·3449	038 061	193	057 103	.2977	433	134 116	924	.2519	23
39	693	230	402	.3440	084	176	149	.2962	456	098	972	.2504	21
40			.74447	1,3432		•	.77196	_			.80020		20
41	739		492	.3424	130	140	242	.2946	502	061	067	.2489	19
42	763	195 1 <b>7</b> 8	538	.3416	153	122	289	.2938	524	043	115	.2482	18
43	786	160	583	.3408	176	105	335	.2931	547	025	163	.2475	17
44	809	143	628	.3400	199	087	382	.2923	570	007	211	.2467	16
45	.59832		.74674	1.3392		.79069	.77428	1.2915			.80258		15
46	856	108	719	.3384	245 268	051	475	.2907	615	970	306	.2452	14
47	879	091	764	-3375		033	521	.2900	638	952	354	.2445	13
48	902	073	810	.3367	291	016	568	.2892	660	934	402	.2437	12
49	926	056	855	.3359		.78998	615	.2884		916	450	.2430	II
50	-59949							1.2876		0	.80498		10
51 52	972 995	021	946 99 <b>1</b>	·3343 ·3335	360 383	962 944	708 754	.2861	728 751	879 861	540 594	.2415	8
53	.60019	.79986	.75037	.3327	406	944	754 801	.2853	774	843	642	.2401	
54	042	968	082	.3319	429	908	848	.2846	796	824	690	.2393	7
55		-	.75128		.61451				.62819				5
56	089	934	173	.3303	474	873	941	.2830	842	788	786	.2378	4
57	112	916	219	.3295	497	855	988	.2822	864	769	834	.2371	3
58	135	899	264	.3287	520	837	.78035	.2815	887	751	882	.2364	2
59	158	881	310	.3278	543	819	082	.2807	909	733	930	.2356	I
60	.60182	.79864	-75355	1.3270	.61566	.78801	.78129	1.2799	.62932	·77715	.80978	1.2349	0
	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	Cos.	Sen.	Oot.	Tg.	Cos.	Sen.	Cot.	Tg.	M.
				0						= 1			_

53° 52° 51°

Tg. Cot. Sen. Cos. Tg. Cot. Cos. Sen. Cos. Tg. Cot. Sen. .64279 .76604 .83910 1.1918 .65606 .75471 .86929 1.1504 .62932 .77715 .80978 1.2349 .1910 646 .81027 .1497 I .2342 433 .87031 .2334 .84009 .1903 .1490 .1896 .1483 .2327 .1889 .1477 .2320 .87184 1.1470 .77623 .81220 1.2312 .64390 .76511 .84158 1.1882 .65716 -75375 .1875 .1463 .2305 781 .1868 .1456 .2298 .1861 .2290 .1450 .2283 .1854 .1443 .64501 .76417 524 398 .84407 1.1847 .65825 .75280 .87441 1.1436 IO .63158 .77531 .81461 1.2276 .2268 .1840 .1430 II 606 .1833 24I .1423 .2261 .1826 .1416 .2254 .2247 .1819 .1410 .75184 .87698 1.1403 .64612 .76323 .84656 1.1812 .65935 .77439 .81703 1.2239 801 800 .2232 .1806 .1396 I .2225 806 .1799 .1389 .2218 .1383 .1792 48 .1785 .2210 .1376 36 I IQ .75088 .87955 1.1369 .63383 .77347 .81946 1.2203 .84906 1.1778 .64723 .76229 .66044 069 .88007 .2196 .1771 .1 363 192.85006 .2189 .1764 .82044 .1356 45 I .2181 .1757 IIO .1349 .2174 .1750 OII .1343 .77255 .82190 1.2167 .64834 .76135 .85157 1.1743 .66153 .74992 .88214 1.1336 .63496 .2160 .1736 .1329 .2153 308 .1729 .1323 .2145 .1722 .1316 .21 38 I .1310 .1715 .64945 .76041 .85408 1.1708 .66262 .74896 .88473 1.1303 63608 .77162 .82434 1.2131 .1702 .2124 .1296 838 .1695 53I 580 .2117 .1290 .1688 698 .2109 .65011 .75984 609 .1283 .1681 .2102 .1276 .82678 1.2095 .65055 .75946 .85660 1.1674 .66371 .74799 .88732 1.1270 .63720 .77070 .2088 836 .1667 .1263 825 .1660 811 .2081 TOO .1257 .2074 I 22 .1653 .1250 810 .76996 .2066 .1647 .1243 .65166 .75851 .85912 1.1640 .66480 .74703 .88992 1.1237 .63832 .76977 .82923 1.2059 .2052 963 .1633 683 .89045 .1230 IO .83022 .86014 .2045 .1626 ·I 224 .1619 07I .2038 .1217 .2031 .1612 .1211 .76884 .83169 1.2024 .66588 .65276 .75756 .86166 1.1606 .74606 .89253 1.1204 .63944 .1197 .2017 .1599 .1191 .1592 .2009 .1585 .1184 .64011 .2002 .1995 68o .1578 .1178 II •74509 .65386 .64056 .76791 .83415 1.1988 .75661 .86419 1.1571 .66697 .89515 1.1171 IO .1981 .1565 .1165 š .1158 .1974 52I .1558 623 613 .1967 .1551 45<sup>I</sup> .1152 .1960 .1544 43I .1145 .64167 .76698 .83662 1.1953 .75566 .74412 .89777 1.1139 392 830 .1132 .65496 .86674 .66805 1.1538 528 .1132 .1946 .1531 827 .1939 .1524 .1126 .1932 .1517 .1119 .1925 .1510 .III3 T .64279 .76604 .83910 1.1918 .65606 .75471 .86929 1.1504 .66913 .74314 .90040 1.1106 Tg. M. Cos. Sen. Cot. Tg. Tg. Cos. Sen. Cot. Cos. Sen. Cot.

50° 49° 48°

47°







